

**Comune di AYMAVILLES
VALLE D'AOSTA**

TABULATI DI CALCOLO
(Tomo 7 di 7)

OGGETTO: ADEGUAMENTO SISMICO EDIFICI SCOLASTICI
PROGETTO ESECUTIVO - CORPO A

COMMITTENTE: AMMINISTRAZIONE COMUNALE

AOSTA, agosto 2022

Il Progettista

(PARISET ING. SANDRO)

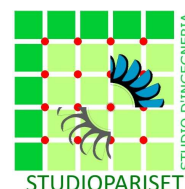
Opera finanziata con fondi PNRR Misura M4C1I3.3 "Piano di messa in sicurezza e riqualificazione dell'edilizia scolastica"



**Finanziato
dall'Unione europea**

NextGenerationEU

STUDIOPARISET
REGIONE BORGNALE 10L - AOSTA
0165 903555 - info@studiopariset.it



Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Nodo/ Tp _{inf}		Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
			Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
			IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato
			QPR	0.559	13.07	-15 595	-45 323	23.41	SI	-	-	-	-	-	-	
Piano terra			Parete P6-P13							Parete P6-P13						
01513	P	RAR	0.610	12.45	102 952	-859	20.42	SI	RAR	0.000	360.00	98 358	-768	-	SI	
		QPR	0.564	9.34	97 142	-726	16.56	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.009	12.45	-15 787	-614	NS	SI	RAR	2.144	360.00	-15 787	-614	NS	SI	
		QPR	0.009	9.34	-13 631	-536	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano terra			Parete P7-P8-P12							Parete P7-P8						
03495	P	RAR	1.311	12.45	-128 432	-9 888	9.49	SI	RAR	399.471	360.00	-128 432	-9 888	0.90	NO	
		QPR	0.681	9.34	-107 846	-8 684	13.70	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.312	12.45	17 421	-1 661	39.88	SI	RAR	1.497	360.00	17 421	-1 661	NS	SI	
		QPR	0.275	9.34	15 381	-1 464	33.92	SI	-	-	-	-	-	-	-	
04295	P	RAR	10.845	12.45	-298 187	-42 673	1.15	SI	RAR	1 295.742	360.00	-298 187	-42 673	0.28	NO	
		QPR	9.634	9.34	-257 824	-37 646	0.97	NO	-	-	-	-	-	-		
	S	RAR	6.021	12.45	134 544	-20 328	2.07	SI	RAR	188.688	360.00	134 544	-20 328	1.91	SI	
		QPR	5.316	9.34	118 871	-17 951	1.76	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano terra			Parete P7-P8-P12							Parete P8-P12						
04295	P	RAR	12.091	12.45	-135 708	-41 655	1.03	SI	RAR	1 008.868	360.00	-135 708	-41 655	0.36	NO	
		QPR	10.695	9.34	-114 257	-36 717	0.87	NO	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	5.281	12.45	-92 376	-19 049	2.36	SI	RAR	510.824	360.00	-92 376	-19 049	0.70	NO	
		QPR	4.634	9.34	-81 609	-16 732	2.01	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano terra			Parete P14-35-38-41-49							Parete P14-35						
00151	P	RAR	1.144	17.43	126 678	31 015	15.24	SI	RAR	7.886	360.00	126 678	31 015	45.65	SI	
		QPR	0.974	13.07	101 929	26 905	13.42	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.682	17.43	201 980	-7 406	25.54	SI	RAR	0.000	360.00	192 545	-6 995	-	SI	
		QPR	0.589	13.07	178 493	-6 064	22.21	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano terra			Parete P14-35-38-41-49							Parete 35-38						
04318	P	RAR	2.244	17.43	315 555	44 767	7.77	SI	RAR	9.127	360.00	315 555	44 767	39.45	SI	
		QPR	2.083	13.07	289 661	41 815	6.27	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.824	17.43	330 967	1 278	21.15	SI	RAR	0.000	360.00	320 451	1 355	-	SI	
		QPR	0.775	13.07	300 179	1 985	16.87	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano terra			Parete P14-35-38-41-49							Parete 38-41						
04381	P	RAR	0.947	17.43	134 829	18 778	18.40	SI	RAR	3.741	360.00	134 829	18 778	96.22	SI	
		QPR	0.845	13.07	118 127	16 915	15.47	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.000	17.43	-99 253	868	-	SI	RAR	3.884	360.00	-101 425	1 074	92.68	SI	
		QPR	0.000	13.07	-93 670	743	-	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano terra			Parete P14-35-38-41-49							Parete 41-49						
04382	P	RAR	0.902	17.43	106 295	21 200	19.31	SI	RAR	5.299	360.00	106 295	21 200	67.93	SI	
		QPR	0.786	13.07	94 231	18 332	16.64	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.190	17.43	34 399	-3 300	91.82	SI	RAR	0.532	360.00	30 035	-3 596	NS	SI	
		QPR	0.185	13.07	29 486	-3 499	70.75	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano seminterrato			Parete 1-13							Parete 1-13						
04335	P	RAR	0.864	12.45	99 932	17 472	14.41	SI	RAR	4.762	360.00	98 650	17 493	75.60	SI	
		QPR	0.817	9.34	96 945	16 361	11.43	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.247	12.45	3 037	6 751	50.43	SI	RAR	3.121	360.00	3 037	6 751	NS	SI	
		QPR	0.227	9.34	3 967	6 128	41.13	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano seminterrato			Parete 1-P1							Parete 1-P1						
04374	P	RAR	0.351	12.45	120 240	1 622	35.45	SI	RAR	0.000	360.00	115 333	1 372	-	SI	
		QPR	0.302	9.34	108 542	1 035	30.94	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1.216	12.45	110 319	26 678	10.24	SI	RAR	8.733	360.00	110 319	26 678	41.22	SI	
		QPR	1.041	9.34	106 119	22 034	8.97	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano seminterrato			Parete P1-2							Parete P1-2						
04281	P	RAR	0.761	17.43	174 023	40 682	22.91	SI	RAR	3.427	360.00	174 023	40 682	NS	SI	
		QPR	0.698	13.07	164 021	36 783	18.73	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.523	17.43	137 479	26 092	33.35	SI	RAR	1.536	360.00	137 479	26 092	NS	SI	
		QPR	0.473	13.07	131 906	22 763	27.61	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano seminterrato			Parete 2-3-4-P2							Parete 2-3						
04283	P	RAR	1.144	12.45	187 196	19 374	10.88	SI	RAR	2.419	360.00	187 196	19 374	NS	SI	
		QPR	1.086	9.34	179 598	18 246	8.60	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1.674	12.45	149 084	36 939	7.44	SI	RAR	12.226	360.00	149 084	36 939	29.45	SI	
		QPR	1.605	9.34	145 429	35 223	5.82	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano seminterrato			Parete 2-3-4-P2							Parete 3-4						
01027	P	RAR	0.876	12.45	25 692	22 931	14.21	SI	RAR	10.133	360.00	23 881	22 989	35.53	SI	
		QPR	0.875	9.34	24 557	22 971	10.67	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1.445	12.45	24 347	39 066	8.62	SI	RAR	17.988	360.00	20 376	39 125	20.01	SI	
		QPR	1.405	9.34	16 694	38 466	6.65	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano seminterrato			Parete 2-3-4-P2							Parete 4-P2						
00385	P	RAR	5.367	12.45	92 627	85 442	2.32	SI	RAR	258.088	360.00	92 627	85 442	1.39	SI	
		QPR	4.943	9.34	84 947	78 711	1.89	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	2.250	12.45	152 945	57 407	5.53	SI	RAR	20.276	360.00	143 664	57 116	17.75	SI	
		QPR	2.119	9.34	136 115	54 616	4.41	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano seminterrato			Parete P3-5							Parete P3-5						
04395	P	RAR	2.350	17.43	574 107	199 412	7.42	SI	RAR	13.798	360.00	574 107	199 412	26.09	SI	
		QPR	2.125	13.07	530 196	178 717	6.15	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0.482	17.43	131 425	38 009	36.19	SI	RAR	2.233	360.00	131 425	38 009	NS	SI	
		QPR	0.437	13.07	119 264	34 500	29.90	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano seminterrato			Parete 8-9-10							Parete 8-9						

Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp _{mf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]			
04393	P	RAR	1.551	12.45	155 578	33 028	8.02	SI	RAR	10.115	360.00	155 578	33 028	35.59	SI
		QPR	1.477	9.34	146 992	31 506	6.32	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.462	12.45	58 290	9 025	26.92	SI	RAR	2.186	360.00	58 290	9 025	NS	SI
		QPR	0.438	9.34	54 754	8 584	21.31	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 8-9-10							Parete 9-10						
04391	P	RAR	1.557	12.45	122 369	38 543	7.99	SI	RAR	12.938	360.00	118 061	38 551	27.83	SI
		QPR	1.369	9.34	112 509	33 537	6.82	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.000	12.45	-366 184	345	-	SI	RAR	13.852	360.00	-374 600	1 280	25.99	SI
		QPR	0.000	9.34	-350 571	-161	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P8-P9							Parete P8-P9						
00485	P	RAR	4.098	17.43	560 058	-10 351	4.25	SI	RAR	0.000	360.00	528 138	-9 939	-	SI
		QPR	3.792	13.07	515 824	-9 663	3.45	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1.192	17.43	161 603	-3 055	14.62	SI	RAR	0.000	360.00	151 875	-2 933	-	SI
		QPR	1.101	13.07	148 443	-2 852	11.87	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P12-P13							Parete P12-P13						
04385	P	RAR	4.568	17.43	352 195	20 982	3.82	SI	RAR	9.408	360.00	352 195	20 982	38.26	SI
		QPR	4.239	13.07	327 269	19 459	3.08	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1.714	17.43	134 084	7 808	10.17	SI	RAR	3.285	360.00	134 084	7 808	NS	SI
		QPR	1.589	13.07	124 280	7 238	8.23	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P15-P16							Parete P15-P16						
01192	P	RAR	0.000	12.45	-352 626	-833	-	SI	RAR	13.687	360.00	-374 009	-954	26.30	SI
		QPR	0.000	9.34	-330 933	-832	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.000	12.45	-844 180	-7 429	-	SI	RAR	612.346	360.00	-894 518	-7 968	0.59	NO
		QPR	0.000	9.34	-794 310	-6 921	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P18-P19							Parete P18-P19						
04313	P	RAR	21.578	12.45	267 101	-226 361	0.58	NO	RAR	1 585.426	360.00	267 101	-226 361	0.23	NO
		QPR	18.778	9.34	232 449	-196 992	0.50	NO	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.362	12.45	-145 850	-20 261	34.35	SI	RAR	15.045	360.00	-145 850	-20 261	23.93	SI
		QPR	0.316	9.34	-127 204	-17 680	29.51	SI	-	-	-	-	-	-	-
03208	P	RAR	6.943	12.45	123 092	-73 240	1.79	SI	RAR	459.054	360.00	123 092	-73 240	0.78	NO
		QPR	6.037	9.34	107 112	-63 693	1.55	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.000	12.45	-55 263	2 001	-	SI	RAR	3.402	360.00	-60 580	2 469	NS	SI
		QPR	0.000	9.34	-52 808	2 164	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P22-51-52-P23-53							Parete P22-51						
00320	P	RAR	10.039	12.45	-786 245	-297 018	1.24	SI	RAR	842.509	360.00	-786 245	-297 018	0.43	NO
		QPR	8.971	9.34	-720 143	-267 362	1.04	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	5.673	12.45	-272 563	-150 246	2.19	SI	RAR	384.215	360.00	-272 563	-150 246	0.94	NO
		QPR	5.037	9.34	-261 658	-135 273	1.85	SI	-	-	-	-	-	-	-
02267	P	RAR	0.792	12.45	-585 753	102 019	15.71	SI	RAR	398.625	360.00	-585 753	102 019	0.90	NO
		QPR	0.437	9.34	-541 529	91 328	21.36	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.000	12.45	-320 673	46 747	-	SI	RAR	210.045	360.00	-332 361	49 450	1.71	SI
		QPR	0.000	9.34	-306 176	44 321	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P22-51-52-P23-53							Parete 51-52						
04345	P	RAR	0.981	12.45	-460 479	-84 396	12.69	SI	RAR	321.317	360.00	-460 479	-84 396	1.12	SI
		QPR	0.920	9.34	-431 033	-79 022	10.15	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1.260	12.45	488 583	-5 311	9.88	SI	RAR	0.000	360.00	480 068	-5 102	-	SI
		QPR	1.189	9.34	457 817	-5 268	7.85	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P22-51-52-P23-53							Parete 52-P23						
04345	P	RAR	5.932	12.45	61 917	-131 583	2.10	SI	RAR	239.869	360.00	61 917	-131 583	1.50	SI
		QPR	5.479	9.34	56 370	-121 583	1.70	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.666	12.45	-642 554	-109 799	18.68	SI	RAR	433.275	360.00	-642 554	-109 799	0.83	NO
		QPR	0.375	9.34	-602 700	-100 627	24.89	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P22-51-52-P23-53							Parete P23-53						
04355	P	RAR	0.410	12.45	59 935	7 420	30.40	SI	RAR	1.357	360.00	59 935	7 420	NS	SI
		QPR	0.389	9.34	57 269	7 018	24.02	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.112	12.45	7 542	2 638	NS	SI	RAR	1.027	360.00	6 957	2 678	NS	SI
		QPR	0.108	9.34	7 186	2 536	86.86	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 25-26							Parete 25-26						
00102	P	RAR	1.010	12.45	213 744	13 766	12.32	SI	RAR	0.000	360.00	203 757	13 298	-	SI
		QPR	0.921	9.34	194 550	12 572	10.14	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.694	12.45	-36 558	-22 094	17.93	SI	RAR	11.919	360.00	-36 558	-22 094	30.20	SI
		QPR	0.632	9.34	-33 864	-20 160	14.77	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 43-44-45-46							Parete 43-44						
00002	P	RAR	2.640	12.45	259 568	58 926	4.72	SI	RAR	17.030	360.00	259 568	58 926	21.14	SI
		QPR	2.275	9.34	231 310	50 283	4.10	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.455	12.45	126 232	-4 127	27.38	SI	RAR	0.000	360.00	124 153	-4 030	-	SI
		QPR	0.484	9.34	122 034	-5 297	19.31	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 43-44-45-46							Parete 44-45						
00030	P	RAR	21.565	12.45	842 788	-318 989	0.58	NO	RAR	700.176	360.00	842 788	-318 989	0.51	NO
		QPR	18.997	9.34	753 201	-281 091	0.49	NO	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1.306	12.45	348 738	14 540	9.53	SI	RAR	0.000	360.00	332 380	12 807	-	SI
		QPR	1.080	9.34	311 849	10 470	8.64	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 43-44-45-46							Parete 45-46						
00030	P	RAR	21.275	12.45	800 618	-314 469	0.59	NO	RAR	705.959	360.00	800 618	-314 469	0.51	NO
		QPR	18.712	9.34	724 858	-276 737	0.50	NO	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1.283	12.45	327 802	15 263	9.70	SI	RAR	0.000	360.00	316 430	13 295	-	SI

Nodo/ Tp _{mf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato	
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]				
		QPR	1.098	9.34	297 609	11 913	8.51	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 4-8							Parete 4-8							
04389	P	RAR	0.902	12.45	230 745	9 550	13.80	SI	RAR	0.000	360.00	218 875	8 738	-	-	SI
		QPR	0.802	9.34	208 549	8 240	11.65	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.231	12.45	35 302	-4 086	53.86	SI	RAR	0.663	360.00	35 302	-4 086	NS	-	SI
		QPR	0.212	9.34	32 485	-3 746	44.00	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P4-16							Parete P4-16							
04277	P	RAR	0.496	17.43	59 470	29 665	35.15	SI	RAR	4.359	360.00	59 470	29 665	82.59	-	SI
		QPR	0.486	13.07	57 698	29 120	26.91	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.723	17.43	-1 306	52 997	24.11	SI	RAR	10.233	360.00	-1 306	52 997	35.18	-	SI
		QPR	0.734	13.07	-549	53 692	17.82	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 13-P4							Parete 13-P4							
04354	P	RAR	0.423	12.45	124 084	-3 388	29.42	SI	RAR	0.000	360.00	118 204	-3 157	-	-	SI
		QPR	0.384	9.34	115 284	-2 881	24.33	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1.488	12.45	72 748	-36 929	8.37	SI	RAR	15.018	360.00	72 748	-36 929	23.97	-	SI
		QPR	1.296	9.34	79 242	-31 071	7.21	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P7-P8-P12							Parete P7-P8							
00047	P	RAR	7.393	17.43	609 594	32 584	2.36	SI	RAR	10.123	360.00	609 594	32 584	35.56	-	SI
		QPR	6.588	13.07	544 486	28 994	1.98	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1.027	17.43	-130 119	11 985	16.97	SI	RAR	29.103	360.00	-130 119	11 985	12.37	-	SI
		QPR	0.918	13.07	-115 000	10 666	14.24	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P7-P8-P12							Parete P8-P12							
00047	P	RAR	8.510	17.43	429 406	33 568	2.05	SI	RAR	100.343	360.00	429 406	33 568	3.59	-	SI
		QPR	5.954	13.07	385 458	29 901	2.20	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	2.437	17.43	74 428	15 135	7.15	SI	RAR	19.652	360.00	74 428	15 135	18.32	-	SI
		QPR	2.176	13.07	65 537	13 547	6.01	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P11-P13							Parete P11-P13							
01448	P	RAR	3.366	17.43	690 168	511	5.18	SI	RAR	0.000	360.00	665 259	516	-	-	SI
		QPR	3.132	13.07	642 596	461	4.17	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.949	17.43	198 406	12	18.37	SI	RAR	0.000	360.00	191 348	14	-	-	SI
		QPR	0.882	13.07	184 485	10	14.82	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 16-22-25							Parete 16-22							
04279	P	RAR	0.813	12.45	170 562	-11 190	15.30	SI	RAR	0.000	360.00	162 414	-11 285	-	-	SI
		QPR	0.778	9.34	154 035	-11 333	12.00	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1.507	12.45	113 439	-34 684	8.26	SI	RAR	12.452	360.00	113 439	-34 684	28.91	-	SI
		QPR	1.463	9.34	111 814	-33 560	6.38	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 16-22-25							Parete 22-25							
00005	P	RAR	1.194	12.45	418 141	4 863	10.43	SI	RAR	0.000	360.00	399 165	5 072	-	-	SI
		QPR	1.103	9.34	377 034	5 142	8.46	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.656	12.45	176 179	6 366	18.98	SI	RAR	0.000	360.00	168 713	6 295	-	-	SI
		QPR	0.616	9.34	161 508	6 242	15.16	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P16-38-41-49							Parete P16-38							
00086	P	RAR	2.693	17.43	393 280	-50 290	6.47	SI	RAR	9.256	360.00	393 280	-50 290	38.89	-	SI
		QPR	2.434	13.07	359 032	-45 209	5.37	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	2.411	17.43	320 485	-47 238	7.23	SI	RAR	10.469	360.00	320 485	-47 238	34.39	-	SI
		QPR	2.188	13.07	301 560	-42 116	5.97	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P16-38-41-49							Parete 38-41							
04376	P	RAR	0.802	17.43	216 625	8 036	21.73	SI	RAR	0.000	360.00	206 196	7 836	-	-	SI
		QPR	0.727	13.07	194 161	7 429	17.99	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.449	17.43	46 296	9 719	38.85	SI	RAR	2.866	360.00	46 296	9 719	NS	-	SI
		QPR	0.370	13.07	35 301	8 208	35.36	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P16-38-41-49							Parete 41-49							
04376	P	RAR	0.772	17.43	203 179	8 096	22.58	SI	RAR	0.000	360.00	192 980	7 876	-	-	SI
		QPR	0.696	13.07	180 815	7 476	18.78	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.474	17.43	50 684	10 150	36.76	SI	RAR	2.909	360.00	50 684	10 150	NS	-	SI
		QPR	0.399	13.07	40 949	8 655	32.78	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete P18-P23							Parete P18-P23							
00084	P	RAR	4.756	12.45	146 437	75 781	2.62	SI	RAR	187.865	360.00	146 437	75 781	1.92	-	SI
		QPR	2.466	9.34	129 224	65 875	3.79	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.617	12.45	-204 502	33 540	20.16	SI	RAR	22.096	360.00	-204 502	33 540	16.29	-	SI
		QPR	0.534	9.34	-177 520	29 060	17.48	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 49-P19-53							Parete 49-P19							
04343	P	RAR	0.444	12.45	151 098	2 124	28.02	SI	RAR	0.000	360.00	138 807	1 858	-	-	SI
		QPR	0.364	9.34	127 041	1 507	25.67	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.804	12.45	10 543	21 940	15.49	SI	RAR	10.119	360.00	10 543	21 940	35.58	-	SI
		QPR	0.587	9.34	9 143	15 916	15.91	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 49-P19-53							Parete P19-53							
04317	P	RAR	0.749	12.45	136 838	-11 689	16.63	SI	RAR	0.584	360.00	136 838	-11 689	NS	-	SI
		QPR	0.641	9.34	119 466	-9 852	14.56	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.230	12.45	29 745	-4 433	54.16	SI	RAR	1.033	360.00	29 745	-4 433	NS	-	SI
		QPR	0.174	9.34	28 825	-2 932	53.54	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 36-46-P22							Parete 36-46							
04284	P	RAR	8.923	12.45	381 722	-102 656	1.40	SI	RAR	358.830	360.00	381 722	-102 656	1.00	-	SI
		QPR	8.355	9.34	349 921	-95 719	1.12	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	7.104	12.45	110 496	-74 717	1.75	SI	RAR	490.346	360.00	110 496	-74 717	0.73	-	NO
		QPR	6.619	9.34	101 293	-69 603	1.41	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
04285	P	RAR	8.104	12.45	378 288	108 736	1.54	SI	RAR	391.627	360.00	378 288	108 736	0.92	-	NO
		QPR	7.491	9.34	335 562	99 808	1.25	SI	-	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0.166	12.45	-355 105	27 202	74.79	SI	RAR	24.998	360.00	-355 105	27 202	14.40	-	SI
		QPR	0.146	9.34	-316 452	24 186	63.74	SI	-	-	-	-	-	-	-	-

Nodo/ Tp _{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]			
Piano seminterrato		Parete 36-46-P22							Parete 46-P22						
00955 (Rinf)	P	RAR	0.136	12.45	37 802	-2 816	91.85	SI	RAR	0.000	360.00	34 502	-2 563	-	SI
		QPR	0.119	9.34	33 297	-2 467	78.39	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.030	3.98	37 802	-2 816	NS	SI	RAR	0.000	360.00	34 502	-2 563	-	SI
		QPR	0.027	2.99	33 297	-2 467	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
00955 (Rinf)	S	RAR	0.000	12.45	-495 247	2 037	-	SI	RAR	638.651	360.00	-524 721	1 931	0.56	NO
		QPR	0.000	9.34	-469 259	2 159	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-495 247	2 037	-	SI	RAR	774.815	360.00	-524 721	1 931	0.46	NO
		QPR	0.000	2.99	-469 259	2 159	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
00954 (Rinf)	P	RAR	0.115	12.45	31 669	-2 412	NS	SI	RAR	0.000	360.00	28 777	-2 163	-	SI
		QPR	0.100	9.34	27 833	-2 081	93.41	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.024	3.98	31 669	-2 412	NS	SI	RAR	0.000	360.00	28 777	-2 163	-	SI
		QPR	0.022	2.99	27 833	-2 081	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
00954 (Rinf)	S	RAR	0.000	12.45	-534 038	2 108	-	SI	RAR	688.370	360.00	-566 000	1 977	0.52	NO
		QPR	0.000	9.34	-506 515	2 183	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-534 038	2 108	-	SI	RAR	835.049	360.00	-566 000	1 977	0.43	NO
		QPR	0.000	2.99	-506 515	2 183	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
00953 (Rinf)	P	RAR	0.050	12.45	-9 727	-3 359	NS	SI	RAR	0.854	360.00	-9 727	-3 359	NS	SI
		QPR	0.042	9.34	-9 318	-2 954	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-10 220	-3 049	-	SI	RAR	1.274	360.00	-9 727	-3 359	NS	SI
		QPR	0.000	2.99	-9 318	-2 954	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
00953 (Rinf)	S	RAR	0.000	12.45	-640 579	1 023	-	SI	RAR	818.386	360.00	-679 177	827	0.44	NO
		QPR	0.000	9.34	-607 754	1 075	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-640 579	1 023	-	SI	RAR	991.530	360.00	-679 177	827	0.36	NO
		QPR	0.000	2.99	-607 754	1 075	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
00952 (Rinf)	P	RAR	0.000	12.45	-37 524	-3 346	-	SI	RAR	1.705	360.00	-39 299	-3 647	NS	SI
		QPR	0.000	9.34	-35 302	-3 222	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-37 524	-3 346	-	SI	RAR	2.135	360.00	-39 299	-3 647	NS	SI
		QPR	0.000	2.99	-35 302	-3 222	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
00952 (Rinf)	S	RAR	0.000	12.45	-758 971	-1 991	-	SI	RAR	954.151	360.00	-805 417	-2 331	0.38	NO
		QPR	0.000	9.34	-721 034	-1 902	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-758 971	-1 991	-	SI	RAR	1 153.338	360.00	-805 417	-2 331	0.31	NO
		QPR	0.000	2.99	-721 034	-1 902	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
00951 (Rinf)	P	RAR	0.000	12.45	-184 376	-9 511	-	SI	RAR	7.088	360.00	-197 098	-9 951	50.79	SI
		QPR	0.000	9.34	-176 278	-9 105	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-184 376	-9 511	-	SI	RAR	8.175	360.00	-197 098	-9 951	44.04	SI
		QPR	0.000	2.99	-176 278	-9 105	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
00951 (Rinf)	S	RAR	0.000	12.45	-1 190 267	-10 462	-	SI	RAR	1 462.554	360.00	-1 266 391	-11 301	0.25	NO
		QPR	0.000	9.34	-1 134 486	-10 113	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-1 190 267	-10 462	-	SI	RAR	1 761.586	360.00	-1 266 391	-11 301	0.20	NO
		QPR	0.000	2.99	-1 134 486	-10 113	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
02980 (Rinf)	P	RAR	0.685	12.45	-33 983	-36 550	18.17	SI	RAR	6.979	360.00	-33 983	-36 550	51.59	SI
		QPR	0.629	9.34	-35 402	-33 912	14.86	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-34 353	-35 391	-	SI	RAR	11.520	360.00	-33 983	-36 550	31.25	SI
		QPR	0.000	2.99	-35 402	-33 912	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
02980 (Rinf)	S	RAR	0.000	12.45	-1 054 998	-9 015	-	SI	RAR	419.250	360.00	-1 118 794	-9 989	0.86	NO
		QPR	0.000	9.34	-1 003 612	-8 773	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-1 054 998	-9 015	-	SI	RAR	449.326	360.00	-1 118 794	-9 989	0.80	NO
		QPR	0.000	2.99	-1 003 612	-8 773	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
04357 (Rinf)	P	RAR	1.666	12.45	114 681	-157 307	7.47	SI	RAR	213.912	360.00	114 681	-157 307	1.68	SI
		QPR	1.468	9.34	91 002	-146 085	6.36	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	5.857	3.98	114 681	-157 307	0.68	NO	RAR	0.000	360.00	102 735	-152 364	-	SI
		QPR	5.418	2.99	91 002	-146 085	0.55	NO	-	-	-	-	-	-	-
04357 (Rinf)	S	RAR	0.000	12.45	-1 780 450	-74 863	-	SI	RAR	1 873.845	360.00	-1 890 335	-79 518	0.19	NO
		QPR	0.000	9.34	-1 695 264	-71 754	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-1 780 450	-74 863	-	SI	RAR	2 204.052	360.00	-1 890 335	-79 518	0.16	NO
		QPR	0.000	2.99	-1 695 264	-71 754	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
00964 (Rinf)	P	RAR	0.445	12.45	161 383	-5 639	27.96	SI	RAR	0.000	360.00	152 683	-5 443	-	SI
		QPR	0.398	9.34	141 812	-5 228	23.49	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.238	3.98	161 383	-5 639	16.76	SI	RAR	0.000	360.00	152 683	-5 443	-	SI
		QPR	0.205	2.99	141 812	-5 228	14.57	SI	-	-	-	-	-	-	-
00964 (Rinf)	S	RAR	0.000	12.45	-175 247	-23 512	-	SI	RAR	429.394	360.00	-186 393	-23 523	0.84	NO
		QPR	0.201	9.34	-165 860	-22 811	46.41	SI	-	-	-	-	-	-	-
		RAR	0.000	3.98	-175 247	-23 512	-	SI	RAR	57.249	360.00	-186 393	-23 523	6.29	SI
		QPR	0.000	2.99	-165 860	-22 811	-	SI	-	-	-	-	-	-	-
Piano seminterrato		Parete 26-34-43							Parete 26-34						
04274	P	RAR	1.329	12.45	508 049	3 876	9.37	SI	RAR	0.000	360.00	475 412	4 526	-	SI
		QPR	1.216	9.34	442 781	5 135	7.68	SI	-	-	-	-	-	-	-

Pareti - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp _{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verificato
			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]		
	S	RAR QPR	0.507 0.450	12.45 9.34	158 261 133 553	4 052 4 092	24.53 20.73	SI SI	RAR -	0.000 -	360.00 -	146 229 -	4 058 -	- -	SI -
Piano seminterrato		Parete 26-34-43							Parete 34-43						
04274	P	RAR	1.715	12.45	697 050	2 039	7.26	SI	RAR	0.000	360.00	650 107	2 756	-	SI
		QPR	1.536	9.34	601 808	3 446	6.08	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR QPR	0.430 0.382	12.45 9.34	166 441 140 242	1 106 1 534	28.96 24.44	SI SI	RAR -	0.000 -	360.00 -	153 758 -	1 300 -	- -	SI -

LEGENDA:

- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
σ_{cd,amm} Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
σ_{td,amm} Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
CS Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).
Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
Copertura		Parete P8-P9			AA= PCA				Parete P8-P9				
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
01573	P	FRQ	-285 884	-8 065	2.47	1.89	2.5573 E-03	500	322	0.822	0.400	0.49	NO
		QPR	-276 328	-7 688	2.38	1.89	2.4492 E-03	500	322	0.788	0.300	0.38	NO
	S	FRQ	-1 864	-137	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-1 745	-129	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
03552	P	FRQ	-95 625	-12 402	2.16	1.89	1.4894 E-03	500	322	0.479	0.400	0.84	NO
		QPR	-93 352	-11 814	2.07	1.89	1.419 E-03	500	322	0.456	0.300	0.66	NO
	S	FRQ	84 262	-2 412	-0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	81 813	-2 272	-0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
00077	P	FRQ	-65 972	5 451	1.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-61 997	5 181	1.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-468 200	1 426	2.43	1.89	3.3101 E-03	500	312	1.032	0.400	0.39	NO
		QPR	-454 742	1 227	2.34	1.89	3.1893 E-03	500	313	0.997	0.300	0.30	NO
00137	P	FRQ	-298 310	-15 297	3.53	1.89	3.3366 E-03	500	322	1.073	0.400	0.37	NO
		QPR	-288 478	-14 572	3.38	1.89	3.1934 E-03	500	322	1.027	0.300	0.29	NO
	S	FRQ	-30 865	-7 414	1.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-28 988	-7 141	1.12	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
01574	P	FRQ	-27 306	-18 995	2.74	1.89	1.2087 E-03	500	322	0.389	0.400	1.03	SI
		QPR	-28 060	-18 046	2.62	1.89	1.1286 E-03	500	322	0.363	0.300	0.83	NO
	S	FRQ	-4 259	-4 950	0.70	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-3 754	-4 688	0.66	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Copertura		Parete P12-P13			AA= PCA				Parete P12-P13				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04327	P	FRQ	-24 543	-2 274	0.43	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-23 622	-2 179	0.41	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	28 952	-11 603	1.46	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	28 343	-11 200	1.41	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Copertura		Parete P6-P10-P13			AA= PCA				Parete P6-P10				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00121	P	FRQ	-138 567	-5 639	1.44	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-136 156	-5 564	1.42	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	27 106	-3 221	0.31	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	27 411	-3 204	0.31	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Copertura		Parete P6-P10-P13			AA= PCA				Parete P10-P13				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04331	P	FRQ	-198 479	6 784	1.88	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-188 130	6 496	1.79	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	146 871	5 915	0.11	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	144 524	5 663	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Copertura		Parete P8-P12			AA= PCA				Parete P8-P12				
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato	
			[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
00077	P	FRQ	-92 395	-23 636	3.69	1.89	2.1284 E-03	500	322	0.684	0.400	0.58	NO	
		QPR	-87 696	-23 028	3.59	1.89	2.0372 E-03	500	322	0.655	0.300	0.46	NO	
	S	FRQ	-87 832	-12 112	2.09	1.89	1.4019 E-03	500	322	0.451	0.400	0.89	NO	
		QPR	-84 146	-11 860	2.03	1.89	1.3503 E-03	500	322	0.434	0.300	0.69	NO	
00114	P	FRQ	339 086	27 349	2.14	1.89	2.5424 E-04	500	322	0.082	0.400	4.89	SI	
		QPR	328 169	26 508	2.08	1.89	2.474 E-04	500	322	0.080	0.300	3.77	SI	
	S	FRQ	124 043	11 102	0.93	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	125 399	10 907	0.90	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
01584	P	FRQ	-86 867	15 145	2.50	1.89	1.3223 E-03	500	322	0.425	0.400	0.94	NO	
		QPR	-81 025	14 683	2.41	1.89	1.2351 E-03	500	322	0.397	0.300	0.76	NO	
	S	FRQ	-120 860	4 856	1.25	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-115 695	4 725	1.20	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
01583	P	FRQ	-181 635	8 760	2.07	1.89	1.8331 E-03	500	220	0.403	0.400	0.99	NO	
		QPR	-173 790	8 480	2.00	1.89	1.7471 E-03	500	219	0.383	0.300	0.78	NO	
	S	FRQ	-88 875	3 169	0.86	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-85 296	3 086	0.83	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
Copertura			Parete 10-11				AA= PCA		Parete 10-11					
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})														
00108	P	FRQ	-17 540	-9 990	1.46	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-16 378	-9 761	1.42	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
	S	FRQ	14 398	690	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	13 641	648	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
Piano terra			Parete P1-2				AA= PCA		Parete P1-2					
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})														
04305	P	FRQ	83 715	154 849	1.89	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	81 712	151 891	1.85	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
	S	FRQ	-15 485	30 882	0.43	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-14 632	30 005	0.42	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
Piano terra			Parete P3-5				AA= PCA		Parete P3-5					
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)														
04303	P	FRQ	135 075	359 728	2.72	2.36	6.4861 E-04	500	89	0.057	0.400	6.96	SI	
		QPR	132 253	351 899	2.66	2.36	6.3145 E-04	500	89	0.056	0.300	5.36	SI	
	S	FRQ	-54 654	62 144	0.57	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-54 389	59 139	0.55	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
Piano terra			Parete P8-P9				AA= PCA		Parete P8-P9					
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)														
04295	P	FRQ	-77 873	11 234	1.92	1.89	9.7093 E-04	500	322	0.312	0.400	1.28	SI	
		QPR	-77 873	11 234	1.92	1.89	9.7093 E-04	500	322	0.312	0.300	0.96	NO	
	S	FRQ	-889 926	7 514	5.28	1.89	7.083 E-03	500	296	2.095	0.400	0.19	NO	
		QPR	-862 911	7 199	5.11	1.89	6.8484 E-03	500	296	2.027	0.300	0.15	NO	
	Piano terra			Parete P12-P13				AA= PCA		Parete P12-P13				
	NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
01495	P	FRQ	63 779	-1 165	-0.14	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	64 121	-1 169	-0.15	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
	S	FRQ	9 960	-2 430	0.29	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	9 432	-2 375	0.28	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
Piano terra			Parete 43-44				AA= PCA		Parete 43-44					
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})														
04396	P	FRQ	-18 582	-34 789	1.91	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-16 734	-33 589	1.84	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
	S	FRQ	-57 964	-13 225	0.93	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-57 055	-12 830	0.91	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
Piano terra			Parete P5-16				AA= PCA		Parete P5-16					
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})														
04361	P	FRQ	107 939	-146 173	1.74	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	105 447	-142 991	1.70	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
	S	FRQ	-15 227	-46 728	0.63	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-15 595	-45 323	0.61	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
Piano terra			Parete P6-P13				AA= PCA		Parete P6-P13					
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})														
04306	P	FRQ	9 159	2 531	0.30	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	8 996	2 451	0.29	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
	S	FRQ	-46 215	2 936	0.62	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI	
		QPR	-45 505	2 866	0.61	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI	
Piano terra			Parete P7-P8-P12				AA= PCA		Parete P7-P8					
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)														

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
04295	P	FRQ	-268 058	-38 882	6.64	1.89	4.8766 E-03	500	322	1.568	0.400	0.26	NO
		QPR	-257 824	-37 646	6.42	1.89	4.6853 E-03	500	322	1.507	0.300	0.20	NO
	S	FRQ	122 490	-18 580	1.98	1.89	4.9458 E-04	500	322	0.159	0.400	2.52	SI
		QPR	118 871	-17 951	1.91	1.89	4.7584 E-04	500	322	0.153	0.300	1.96	SI
Piano terra			Parete P7-P8-P12				AA= PCA		Parete P8-P12				
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
04295	P	FRQ	-120 029	-37 862	5.78	1.89	3.6243 E-03	500	322	1.165	0.400	0.34	NO
		QPR	-114 257	-36 717	5.60	1.89	3.4765 E-03	500	322	1.118	0.300	0.27	NO
	S	FRQ	-83 949	-17 194	2.77	1.89	1.4833 E-03	500	322	0.477	0.400	0.84	NO
		QPR	-81 609	-16 732	2.69	1.89	1.4235 E-03	500	322	0.458	0.300	0.66	NO
Piano terra			Parete P14-35-38-41-49				AA= PCA		Parete P14-35				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04334	P	FRQ	-26 555	-3 021	0.16	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-26 030	-2 947	0.16	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-221 907	17 621	1.10	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-217 753	17 390	1.09	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano terra			Parete P14-35-38-41-49				AA= PCA		Parete 35-38				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
01623	P	FRQ	-32 788	-2 509	0.16	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-32 284	-2 475	0.16	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-358 479	10 026	1.12	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-354 198	9 928	1.10	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano terra			Parete P14-35-38-41-49				AA= PCA		Parete 38-41				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04383	P	FRQ	81 266	20 502	0.45	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	80 259	19 857	0.44	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	18 574	-2 609	0.04	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	18 574	-2 609	0.04	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano terra			Parete P14-35-38-41-49				AA= PCA		Parete 41-49				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04384	P	FRQ	-28 188	17 343	0.63	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-25 990	16 492	0.60	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-62 506	-4 840	0.30	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-61 825	-4 737	0.29	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 1-13				AA= PCA		Parete 1-13				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04294	P	FRQ	1 620	-4 021	0.14	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	1 572	-3 947	0.14	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-34 264	-8 737	0.39	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-33 862	-8 675	0.39	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 1-P1				AA= PCA		Parete 1-P1				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04374	P	FRQ	108 542	1 035	-0.23	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	108 542	1 035	-0.23	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	106 812	22 852	0.55	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	106 119	22 034	0.52	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P1-2				AA= PCA		Parete P1-2				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04321	P	FRQ	60 829	-31 526	0.30	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	60 718	-31 446	0.30	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-4 080	-43 682	0.57	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-4 037	-43 681	0.57	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 2-3-4-P2				AA= PCA		Parete 2-3				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04283	P	FRQ	180 601	18 531	0.22	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	179 598	18 246	0.21	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	146 275	35 524	0.90	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	145 429	35 223	0.89	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 2-3-4-P2				AA= PCA		Parete 3-4				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
01027	P	FRQ	23 998	23 144	0.76	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	24 557	22 971	0.75	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	16 330	38 656	1.33	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	16 694	38 466	1.32	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 2-3-4-P2				AA= PCA		Parete 4-P2				
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
00385	P	FRQ	85 654	79 658	2.42	1.89	8.3629 E-04	500	171	0.143	0.400	2.79	SI
		QPR	84 947	78 711	2.39	1.89	8.2178 E-04	500	171	0.141	0.300	2.13	SI
	S	FRQ	135 057	54 894	1.49	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	136 115	54 616	1.48	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P3-5				AA= PCA		Parete P3-5				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
04395	P	FRQ	538 281	182 639	0.90	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	530 196	178 717	0.88	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	122 007	35 728	0.16	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	119 264	34 500	0.15	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato Parete 8-9-10 AA= PCA Parete 8-9													
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04393	P	FRQ	148 808	31 836	0.77	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	146 992	31 506	0.76	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	55 457	8 681	0.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	54 754	8 584	0.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato Parete 8-9-10 AA= PCA Parete 9-10													
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
02178	P	FRQ	-80 234	2 205	0.26	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-79 601	2 127	0.26	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-472 445	-1 482	1.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-467 862	-1 463	1.15	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato Parete P8-P9 AA= PCA Parete P8-P9													
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00046	P	FRQ	-259 568	-514	1.31	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-251 922	-499	1.27	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-359 740	357	1.77	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-349 262	304	1.71	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato Parete P12-P13 AA= PCA Parete P12-P13													
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04385	P	FRQ	331 459	19 706	1.13	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	327 269	19 459	1.11	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	125 923	7 330	0.41	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	124 280	7 238	0.40	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato Parete P15-P16 AA= PCA Parete P15-P16													
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
01192	P	FRQ	-338 060	-872	0.83	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-330 933	-832	0.81	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-811 089	-7 100	2.15	1.89	2.4711 E-03	500	171	0.423	0.400	0.95	NO
		QPR	-794 310	-6 921	2.11	1.89	2.4159 E-03	500	171	0.414	0.300	0.73	NO
00087	P	FRQ	467 749	117 343	2.76	1.89	5.221 E-04	500	171	0.089	0.400	4.47	SI
		QPR	453 160	112 653	2.64	1.89	4.8003 E-04	500	171	0.082	0.300	3.65	SI
	S	FRQ	-315 197	704	0.77	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-309 263	74	0.73	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato Parete P18-P19 AA= PCA Parete P18-P19													
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
04313	P	FRQ	241 195	-204 458	6.66	1.89	6.1028 E-03	500	322	1.962	0.400	0.20	NO
		QPR	232 449	-196 992	6.42	1.89	5.8534 E-03	500	322	1.882	0.300	0.16	NO
	S	FRQ	-131 732	-18 228	0.97	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-127 204	-17 680	0.94	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
03208	P	FRQ	111 133	-66 108	2.07	1.89	1.2562 E-03	500	322	0.404	0.400	0.99	NO
		QPR	107 112	-63 693	2.00	1.89	1.1838 E-03	500	322	0.381	0.300	0.79	NO
	S	FRQ	-54 580	2 320	0.22	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-52 808	2 164	0.21	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato Parete P22-51-52-P23-53 AA= PCA Parete P22-51													
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
04348	P	FRQ	-76 983	-85 450	2.71	1.89	7.3923 E-04	500	114	0.084	0.400	4.75	SI
		QPR	-79 462	-83 914	2.67	1.89	7.2869 E-04	500	114	0.083	0.300	3.61	SI
	S	FRQ	336 038	-43 007	0.52	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	333 210	-42 327	0.50	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
04102	P	FRQ	-449 702	-46 669	2.40	1.89	1.0634 E-03	500	114	0.121	0.400	3.30	SI
		QPR	-443 083	-45 909	2.36	1.89	1.0456 E-03	500	114	0.119	0.300	2.52	SI
	S	FRQ	-221 107	5 085	0.65	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-219 382	4 932	0.64	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
00320	P	FRQ	-730 169	-272 574	9.74	1.89	3.5164 E-03	500	114	0.401	0.400	1.00	NO
		QPR	-720 143	-267 362	9.56	1.89	3.4521 E-03	500	114	0.394	0.300	0.76	NO
	S	FRQ	-262 217	-137 859	4.68	1.89	1.5187 E-03	500	114	0.173	0.400	2.31	SI
		QPR	-261 658	-135 273	4.61	1.89	1.4937 E-03	500	114	0.170	0.300	1.76	SI
02267	P	FRQ	-547 600	93 321	4.01	1.89	1.6514 E-03	500	83	0.137	0.400	2.93	SI
		QPR	-541 529	91 328	3.93	1.89	1.6233 E-03	500	83	0.134	0.300	2.23	SI

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
							E-03						
	S	FRQ	-310 072	45 222	2.04	1.89	8.2014 E-04	500	85	0.070	0.400	5.74	SI
		QPR	-306 176	44 321	2.01	1.89	8.0547 E-04	500	85	0.069	0.300	4.37	SI
Piano seminterrato			Parete P22-51-52-P23-53				AA= PCA		Parete 51-52				
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
04345	P	FRQ	-437 122	-79 386	3.34	1.89	1.3412 E-03	500	114	0.153	0.400	2.62	SI
		QPR	-431 033	-79 022	3.32	1.89	1.3278 E-03	500	114	0.151	0.300	1.98	SI
	S	FRQ	457 817	-5 268	-0.88	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	457 817	-5 268	-0.88	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P22-51-52-P23-53				AA= PCA		Parete 52-P23				
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
04345	P	FRQ	56 936	-123 734	3.54	1.89	8.9669 E-04	500	114	0.102	0.400	3.91	SI
		QPR	56 370	-121 583	3.48	1.89	8.7737 E-04	500	114	0.100	0.300	3.00	SI
	S	FRQ	-603 153	-102 911	4.42	1.89	1.8306 E-03	500	114	0.209	0.400	1.92	SI
		QPR	-602 700	-100 627	4.35	1.89	1.8092 E-03	500	114	0.206	0.300	1.45	SI
Piano seminterrato			Parete P22-51-52-P23-53				AA= PCA		Parete P23-53				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00082	P	FRQ	-3 376	-857	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-3 363	-786	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-129 246	18 905	0.85	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-129 240	18 482	0.84	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 25-26				AA= PCA		Parete 25-26				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00102	P	FRQ	196 908	12 804	-0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	194 550	12 572	-0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-33 565	-20 530	0.81	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-33 864	-20 160	0.80	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 43-44-45-46				AA= PCA		Parete 43-44				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00002	P	FRQ	236 865	51 962	1.16	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	231 310	50 283	1.11	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	122 034	-5 297	-0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	122 034	-5 297	-0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 43-44-45-46				AA= PCA		Parete 44-45				
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
00030	P	FRQ	765 498	-291 450	8.34	1.89	2.746 E-03	500	171	0.470	0.400	0.85	NO
		QPR	753 201	-281 091	8.01	1.89	2.6007 E-03	500	171	0.445	0.300	0.67	NO
	S	FRQ	316 177	11 055	-0.42	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	311 849	10 470	-0.43	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
02855	P	FRQ	354 996	-95 487	2.30	1.89	4.4055 E-04	500	171	0.075	0.400	5.30	SI
		QPR	349 402	-92 010	2.20	1.89	4.1477 E-04	500	171	0.071	0.300	4.22	SI
	S	FRQ	163 943	19 181	0.24	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	161 986	18 525	0.23	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 43-44-45-46				AA= PCA		Parete 45-46				
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
02945	P	FRQ	335 022	-104 041	2.63	1.89	6.0767 E-04	500	171	0.104	0.400	3.84	SI
		QPR	330 771	-100 263	2.52	1.89	5.5561 E-04	500	171	0.095	0.300	3.15	SI
	S	FRQ	213 395	12 859	-0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	210 825	12 410	-0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
00030	P	FRQ	734 220	-286 933	8.26	1.89	2.7467 E-03	500	171	0.470	0.400	0.85	NO
		QPR	724 858	-276 737	7.92	1.89	2.5966 E-03	500	171	0.445	0.300	0.67	NO
	S	FRQ	301 400	12 569	-0.33	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	297 609	11 913	-0.34	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 4-8				AA= PCA		Parete 4-8				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
02459	P	FRQ	16 859	6 576	0.19	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	16 538	6 504	0.19	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	35 017	1 334	-0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	35 049	1 317	-0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P4-16				AA= PCA		Parete P4-16				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04277	P	FRQ	57 848	29 236	0.31	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	57 698	29 120	0.31	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-553	53 693	0.74	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-549	53 692	0.74	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano seminterrato			Parete 13-P4				AA= PCA				Parete 13-P4		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04354	P	FRQ	115 537	-2 955	-0.18	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	115 284	-2 881	-0.18	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	77 750	-32 134	0.95	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	79 242	-31 071	0.91	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P7-P8-P12				AA= PCA				Parete P7-P8		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00047	P	FRQ	559 692	29 820	1.43	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	544 486	28 994	1.39	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-118 708	10 916	2.07	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-115 000	10 666	2.02	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P7-P8-P12				AA= PCA				Parete P8-P12		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00047	P	FRQ	395 571	30 824	2.35	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	385 458	29 901	2.27	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	67 926	14 028	1.61	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	65 537	13 547	1.55	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P11-P13				AA= PCA				Parete P11-P13		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00050	P	FRQ	161 206	-2 162	-0.47	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	161 974	-2 090	-0.49	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	479	-3 106	0.42	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	69	-2 990	0.41	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 16-22-25				AA= PCA				Parete 16-22		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04279	P	FRQ	154 444	-11 387	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	154 035	-11 333	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	111 318	-33 772	0.93	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	111 814	-33 560	0.92	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 16-22-25				AA= PCA				Parete 22-25		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00102	P	FRQ	181 987	9 691	-0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	179 034	9 379	-0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-30 340	-20 001	0.78	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-30 279	-19 580	0.77	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P16-38-41-49				AA= PCA				Parete P16-38		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00086	P	FRQ	364 074	-45 959	0.71	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	359 032	-45 209	0.70	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	303 678	-42 907	0.75	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	301 560	-42 116	0.73	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P16-38-41-49				AA= PCA				Parete 38-41		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04376	P	FRQ	194 161	7 429	-0.21	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	194 161	7 429	-0.21	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	37 440	8 490	0.20	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	35 301	8 208	0.20	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P16-38-41-49				AA= PCA				Parete 41-49		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
04339	P	FRQ	98 799	-3 637	-0.11	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	97 906	-3 494	-0.12	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	26 014	-8 703	0.24	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	25 328	-8 448	0.23	2.36	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete P18-P23				AA= PCA				Parete P18-P23		
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
00084	P	FRQ	133 550	68 340	1.93	1.89	4.982 E-04	500	159	0.079	0.400	5.04	SI
		QPR	129 224	65 875	1.86	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-183 792	30 049	1.42	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-177 520	29 060	1.37	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 49-P19-53				AA= PCA				Parete 49-P19		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00088	P	FRQ	13 534	-2 429	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	13 223	-2 217	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-9 625	-15 948	0.59	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-8 177	-15 051	0.55	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 49-P19-53				AA= PCA				Parete P19-53		
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ_{ct,f})													
00088	P	FRQ	-13 811	-2 595	0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-13 391	-2 499	0.12	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-17 927	-12 200	0.48	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-17 085	-11 937	0.47	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 36-46-P22				AA= PCA				Parete 36-46		
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d ≠ 0)													
04284	P	FRQ	355 621	-97 148	2.58	1.89	9.9006 E-04	500	347	0.343	0.400	1.16	SI
		QPR	349 921	-95 719	2.54	1.89	9.7716 E-04	500	347	0.339	0.300	0.88	NO
	S	FRQ	103 014	-70 711	2.26	1.89	1.5039 E-03	500	347	0.522	0.400	0.77	NO
		QPR	101 293	-69 603	2.22	1.89	1.4699 E-03	500	347	0.510	0.300	0.59	NO

Pareti - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
04285	P	FRQ	342 802	101 536	2.29	1.89	1.0913 E-03	500	347	0.379	0.400	1.06	SI
		QPR	335 562	99 808	2.26	1.89	1.0718 E-03	500	347	0.372	0.300	0.81	NO
	S	FRQ	-322 913	24 803	1.61	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-316 452	24 186	1.57	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 36-46-P22				AA= PCA		Parete 46-P22				
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione (W_d ≠ 0)													
00954	P	FRQ	28 797	-2 164	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	27 833	-2 081	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-517 169	2 140	1.10	1.89	3.5006 E-03	500	148	0.517	0.400	0.77	NO
		QPR	-506 515	2 183	1.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
03014	P	FRQ	23 886	-1 633	-0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	23 868	-1 627	-0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-542 916	1 127	1.05	1.89	1.01 E-03	500	111	0.112	0.400	3.57	SI
		QPR	-531 733	1 196	1.03	1.89	9.8825 E-04	500	111	0.110	0.300	2.74	SI
00953	P	FRQ	-9 153	-3 058	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-9 318	-2 954	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-620 620	1 010	1.29	1.89	4.1792 E-03	500	148	0.617	0.400	0.65	NO
		QPR	-607 754	1 075	1.26	1.89	4.0924 E-03	500	148	0.604	0.300	0.50	NO
00952	P	FRQ	-35 894	-3 323	0.14	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-35 302	-3 222	0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-736 516	-2 015	1.46	1.89	4.8825 E-03	500	148	0.721	0.400	0.55	NO
		QPR	-721 034	-1 902	1.43	1.89	4.7791 E-03	500	148	0.706	0.300	0.43	NO
00951	P	FRQ	-180 519	-9 251	0.52	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-176 278	-9 105	0.50	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-1 159 861	-10 393	2.24	1.89	7.538 E-03	500	148	1.113	0.400	0.36	NO
		QPR	-1 134 486	-10 113	2.19	1.89	7.3716 E-03	500	148	1.089	0.300	0.28	NO
02980	P	FRQ	-35 279	-34 299	0.78	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-35 402	-33 912	0.78	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-1 024 877	-9 098	2.00	1.89	1.8595 E-03	500	111	0.206	0.400	1.94	SI
		QPR	-1 003 612	-8 773	1.96	1.89	1.8205 E-03	500	111	0.202	0.300	1.48	SI
04357	P	FRQ	89 453	-146 778	3.07	1.89	7.9529 E-04	500	114	0.091	0.400	4.41	SI
		QPR	91 002	-146 085	3.05	1.89	7.8797 E-04	500	114	0.090	0.300	3.34	SI
	S	FRQ	-1 731 893	-73 306	4.61	1.89	9.4576 E-03	500	148	1.397	0.400	0.29	NO
		QPR	-1 695 264	-71 754	4.51	1.89	9.2546 E-03	500	148	1.367	0.300	0.22	NO
00963	P	FRQ	165 515	-7 998	-0.12	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	165 522	-7 998	-0.12	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-205 456	-26 257	0.92	1.89	3.8622 E-04	500	86	0.033	0.400	12.02	SI
		QPR	-200 877	-26 183	0.91	1.89	3.7987 E-04	500	86	0.033	0.300	9.22	SI
Piano seminterrato			Parete 26-34-43				AA= PCA		Parete 26-34				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione (max σ_{ct,f})													
04364	P	FRQ	88 412	-3 152	-0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	88 393	-3 150	-0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	51 099	-16 771	0.47	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	50 067	-16 688	0.47	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Piano seminterrato			Parete 26-34-43				AA= PCA		Parete 34-43				
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione (max σ_{ct,f})													
00882	P	FRQ	-141 811	-3 703	0.46	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-136 316	-3 710	0.44	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-471 453	-17 432	1.69	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-456 383	-17 652	1.66	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI

LEGENDA:

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- Id_{Cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N_{Ed}, M_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{ct,f}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
- σ_t** N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- ε_{sm}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- A_e** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- Δ_{sm}** Area efficace del calcestruzzo teso.
- W_d** Distanza media tra le fessure.
- W_{amm}** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- Valore ammissibile di apertura delle fessure.

Nodo	Dir	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		

CS Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = W_d ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
Piano seminterrato																			
Soletta 5-12-11-10-P2-P3																			
P	S	00368	194 207	21 580	0.031 42	0.031 42	0.40	00385	-16 801	8 110	0.031 42	0.031 42	3.33	00406	44 891	5 050	0.031 42	0.031 42	4.33
	I		194 207	467	0.031 42	0.031 42	18.4 7		-16 801	3 393	0.031 42	0.031 42	7.95		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		132 926	43 701	0.031 42	0.031 42	0.33		20 740	5 666	0.031 42	0.031 42	4.21		-36 039	1 249	0.031 42	0.031 42	22.87
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-36 039	2 794	0.031 42	0.031 42	10.23
P	S	00409	106 969	12 796	0.031 42	0.031 42	1.30	00413	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00414	-5 273	4 194	0.031 42	0.031 42	6.20
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		25 166	5 798	0.031 42	0.031 42	4.05		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-106 520	3 728	0.031 42	0.031 42	9.23
P	S	00502	10 249	3 580	0.031 42	0.031 42	6.91	00558	52 428	9 790	0.031 42	0.031 42	2.17	00559	-22 838	6 022	0.031 42	0.031 42	4.56
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		-6 195	731	0.031 42	0.031 42	35.7 0		259 222	19 052	0.031 42	0.031 42	0.12		95 882	4 929	0.031 42	0.031 42	3.57
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	00560	-48 503	4 159	0.031 42	0.031 42	7.12	00561	-18 574	1 167	0.031 42	0.031 42	23.2 4	00562	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-18 574	1 596	0.031 42	0.031 42	16.9 9		-79 814	3 967	0.031 42	0.031 42	8.12
S	S		-7 896	1 324	0.031 42	0.031 42	19.8 2		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-7 896	3 172	0.031 42	0.031 42	8.27		-124 143	7 945	0.031 42	0.031 42	4.51		7 015	6 566	0.031 42	0.031 42	3.81
P	S	00563	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00564	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00565	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-165 002	8 969	0.031 42	0.031 42	4.37		-277 979	11 523	0.031 42	0.031 42	4.19		-183 522	10 634	0.031 42	0.031 42	3.83
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-24 625	8 943	0.031 42	0.031 42	3.09		-36 188	8 452	0.031 42	0.031 42	3.38		-18 987	7 123	0.031 42	0.031 42	3.81
P	S	00566	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00567	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00568	24 233	3 269	0.031 42	0.031 42	7.21
	I		-107 665	8 527	0.031 42	0.031 42	4.04		-21 890	2 988	0.031 42	0.031 42	9.17		24 233	182	0.031 42	0.031 42	NS
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		13 689	69	0.031 42	0.031 42	NS
	I		-39 563	5 276	0.031 42	0.031 42	5.47		34 543	3 981	0.031 42	0.031 42	5.70		13 689	3 741	0.031 42	0.031 42	6.53
P	S	00569	-5 919	9 856	0.031 42	0.031 42	2.65	00570	64 361	3 242	0.031 42	0.031 42	6.24	00571	28 077	2 788	0.031 42	0.031 42	8.34
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		64 361	5 603	0.031 42	0.031 42	3.61		28 077	3 785	0.031 42	0.031 42	6.14
S	S		101 447	6 952	0.031 42	0.031 42	2.47		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-4 651	1 473	0.031 42	0.031 42	17.63
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-133	4 090	0.031 42	0.031 42	6.26		-4 651	2 497	0.031 42	0.031 42	10.40
P	S	00572	6 181	3 699	0.031 42	0.031 42	6.78	00573	-15 065	469	0.031 42	0.031 42	57.2 1	00574	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-8 447	1 473	0.031 42	0.031 42	17.8 4		-15 065	2 674	0.031 42	0.031 42	10.0 3		48 244	2 575	0.031 42	0.031 42	8.38
S	S		-1 685	3 968	0.031 42	0.031 42	6.48		-7 674	2 917	0.031 42	0.031 42	8.99		-15 124	4 842	0.031 42	0.031 42	5.54
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	00575	115 149	842	0.031 42	0.031 42	18.9 3	00576	203 174	5 167	0.031 42	0.031 42	1.50	02740	138 434	4 912	0.031 42	0.031 42	2.81
	I		115 149	3 969	0.031 42	0.031 42	4.02		203 174	5 323	0.031 42	0.031 42	1.46		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		-37 926	8 420	0.031 42	0.031 42	3.41		30 359	13 704	0.031 42	0.031 42	1.68		147 297	14 935	0.031 42	0.031 42	0.87
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	02741	56 664	1 748	0.031 42	0.031 42	11.9 4	02840	-2 959	398	0.031 42	0.031 42	64.8 9	02841	23 009	2 210	0.031 42	0.031 42	10.71
	I		56 664	639	0.031 42	0.031 42	32.6		-2 959	1 168	0.031 42	0.031 42	22.1		23 009	832	0.031 42	0.031 42	28.45

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
			4		42	42	6				42	42	1		9		42	42	
S	S		93 01 2	4 657	0.031 42	0.031 42	3.83		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-100 1 21	5 996	0.031 42	0.031 42	5.65		-14 92 0	2 071	0.031 42	0.031 42	12.95
P	S	02842	-20 53 0	2 282	0.031 42	0.031 42	11.9 6	02843	50 33 0	558	0.031 42	0.031 42	38.3 4	02844	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-20 53 0	2 589	0.031 42	0.031 42	10.5 4		50 33 0	3 542	0.031 42	0.031 42	6.04		-52 69 8	7 897	0.031 42	0.031 42	3.79
S	S		18 51 3	2 128	0.031 42	0.031 42	11.3 0		15 60 9	1 439	0.031 42	0.031 42	16.8 7		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		15 60 9	966	0.031 42	0.031 42	25.1 4		-34 56 5	3 443	0.031 42	0.031 42	8.26
P	S	02845	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02846	-14 68 2	131	0.031 42	0.031 42	NS	02847	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-98 96 6	7 346	0.031 42	0.031 42	4.60		-14 68 2	1 901	0.031 42	0.031 42	14.1 0		17 07 5	4 805	0.031 42	0.031 42	5.03
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-13 39 6	931	0.031 42	0.031 42	28.67
	I		-19 08 7	4 258	0.031 42	0.031 42	6.38		6 065	4 593	0.031 42	0.031 42	5.46		-13 39 6	1 599	0.031 42	0.031 42	16.69
P	S	02848	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02849	30 22 4	873	0.031 42	0.031 42	26.4 2	02850	16 03 1	864	0.031 42	0.031 42	28.06
	I		47 88 4	5 596	0.031 42	0.031 42	3.86		30 22 4	3 083	0.031 42	0.031 42	7.48		16 03 1	3 621	0.031 42	0.031 42	6.70
S	S		-22 01 8	1 143	0.031 42	0.031 42	23.9 8		43 67 0	3 178	0.031 42	0.031 42	6.91		-8 418	1 217	0.031 42	0.031 42	21.59
	I		-23 10 7	983	0.031 42	0.031 42	27.9 7		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	02851	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02852	117 1 82	8 668	0.031 42	0.031 42	1.82	02853	54 67 5	2 171	0.031 42	0.031 42	9.69
	I		87 79 2	4 116	0.031 42	0.031 42	4.44		117 1 82	3 106	0.031 42	0.031 42	5.07		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		-25 93 0	4 626	0.031 42	0.031 42	5.99		60 79 1	9 072	0.031 42	0.031 42	2.26		163 5 88	11 31 6	0.031 42	0.031 42	1.02
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	04391	148 3 27	11 16 7	0.031 42	0.031 42	1.16	04395	54 50 7	2 799	0.031 42	0.031 42	7.52						
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-						
S	S		84 15 3	4 033	0.031 42	0.031 42	4.61		144 8 98	3 662	0.031 42	0.031 42	3.61						
	I		75 44 6	378	0.031 42	0.031 42	51.0 8		0	0	0.031 42	0.031 42	-						

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.

A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.

A_{df} Armatura disponibile per la flessione

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} < 0: compressione).

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
Piano seminterrato																
Soletta 5-12-11-10-P2-P3																
P	S	0036 8	111 709	15 794	0.03142	1.03	0038 5	-26 030	6 106	0.03142	4.54	0040 6	19 294	3 950	0.03142	6.07
	I		0	0	0.03142	-		-26 030	1 389	0.03142	19.9 7		0	0	0.03142	-
S	S		96 494 0	29 959 0	0.03142 0.03142	0.59 -		18 926 0	4 911 0	0.03142 0.03142	4.89 -		-39 443 -39 443	248 1 793	0.03142 0.03142	NS 16.09
P	S	0040 9	57 461	11 712	0.03142	1.78	0041 3	0	0	0.03142	-	0041 4	-3 517	3 422	0.03142	7.56
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
S	S		-8 151 0	5 423 0	0.03142 0.03142	4.84 -		0 0	0 0	0.03142 0.03142	- -		0 -110 964	0 3 134	0.03142 0.03142	- 11.09
P	S	0050 2	6 637	2 774	0.03142	9.02	0055 8	43 276	7 667	0.03142	2.87	0055 9	-8 836	4 571	0.03142	5.76
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
S	S		-2 071 0	582 0	0.03142 0.03142	44.2 5		172 472 0	14 305 0	0.03142 0.03142	0.75 -		65 107 0	4 357 0	0.03142 0.03142	4.63 -
P	S	0056 0	-30 533	3 101	0.03142	9.07	0056 1	-25 390	457	0.03142	60.5 9	0056 2	0	0	0.03142	-
	I		0	0	0.03142	-		-25 390	886	0.03142	31.2 5		-42 625	2 831	0.03142	10.28
S	S		-7 118	401	0.03142	65.2 6		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS	Nodo	NEd	MEd	As	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	
	I		-7 118	2 249	0.03142	11.64		-79 137	5 859	0.03142	5.49		6 706	4 777	0.03142	5.24
P	S	00563	0	0	0.03142	-	00564	0	0	0.03142	-	00565	0	0	0.03142	-
	I		-100 749	6 176	0.03142	5.49		-181 496	8 228	0.03142	4.93		-116 049	7 629	0.03142	4.61
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-14 094	6 659	0.03142	4.02		-23 261	6 613	0.03142	4.16		-12 529	5 702	0.03142	4.67
P	S	00566	0	0	0.03142	-	00567	0	0	0.03142	-	00568	15 529	2 666	0.03142	9.11
	I		-65 816	6 461	0.03142	4.80		-24 363	2 572	0.03142	10.73		0	0	0.03142	-
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-26 356	3 980	0.03142	6.98		24 195	2 814	0.03142	8.38		13 452	2 979	0.03142	8.21
P	S	00569	16 182	7 440	0.03142	3.26	00570	41 255	1 769	0.03142	12.52	00571	10 792	1 684	0.03142	14.66
	I		0	0	0.03142	-		41 255	4 130	0.03142	5.36		10 792	2 680	0.03142	9.21
S	S		71 593	5 182	0.03142	3.79		0	0	0.03142	-		-11 060	755	0.03142	35.10
	I		0	0	0.03142	-		-3 700	3 461	0.03142	7.48		-11 060	1 780	0.03142	14.89
P	S	00572	-17 599	2 921	0.03142	9.26	00573	0	0	0.03142	-	00574	0	0	0.03142	-
	I		-17 599	523	0.03142	51.70		-22 340	2 139	0.03142	12.83		6 276	2 153	0.03142	11.64
S	S		1 565	3 181	0.03142	8.00		-2 222	2 487	0.03142	10.36		-6 002	3 814	0.03142	6.84
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
P	S	00575	0	0	0.03142	-	00576	86 751	2 823	0.03142	6.51	02740	75 900	4 114	0.03142	4.68
	I		27 068	2 923	0.03142	7.98		86 751	2 979	0.03142	6.17		0	0	0.03142	-
S	S		-24 211	6 713	0.03142	4.11		-18 857	11 396	0.03142	2.38		93 808	12 568	0.03142	1.41
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
P	S	02741	45 636	1 322	0.03142	16.48	02840	-8 612	16	0.03142	NS	02841	17 725	1 691	0.03142	14.26
	I		45 636	214	0.03142	NS		-8 612	786	0.03142	33.45		17 725	312	0.03142	77.26
S	S		60 638	3 634	0.03142	5.65		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		0	0	0.03142	-		-63 795	4 015	0.03142	7.69		-5 900	1 737	0.03142	15.01
P	S	02842	-24 817	1 447	0.03142	19.10	02843	0	0	0.03142	-	02844	0	0	0.03142	-
	I		-24 817	1 753	0.03142	15.77		37 815	2 832	0.03142	7.92		-24 653	5 354	0.03142	5.16
S	S		14 576	1 655	0.03142	14.72		12 813	1 022	0.03142	23.99		0	0	0.03142	-
	I		0	0	0.03142	-		12 813	549	0.03142	44.65		-25 076	2 877	0.03142	9.61
P	S	02845	0	0	0.03142	-	02846	0	0	0.03142	-	02847	0	0	0.03142	-
	I		-54 658	5 339	0.03142	5.64		-23 453	1 373	0.03142	20.05		31 670	3 556	0.03142	6.45
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		-16 687	477	0.03142	56.53
	I		-12 575	3 287	0.03142	8.10		5 665	3 158	0.03142	7.95		-16 687	1 144	0.03142	23.57
P	S	02848	0	0	0.03142	-	02849	0	0	0.03142	-	02850	41	100	0.03142	NS
	I		24 004	4 523	0.03142	5.21		20 608	2 025	0.03142	11.79		41	2 857	0.03142	8.95
S	S		-20 453	648	0.03142	42.10		36 039	2 367	0.03142	9.54		-10 937	910	0.03142	29.11
	I		-20 453	355	0.03142	76.84		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
P	S	02851	0	0	0.03142	-	02852	74 995	5 494	0.03142	3.52	02853	34 583	1 799	0.03142	12.62
	I		33 263	3 483	0.03142	6.55		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
S	S		-16 631	3 499	0.03142	7.71		3 157	7 574	0.03142	3.34		106 163	8 158	0.03142	2.05
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
P	S	04391	128 976	9 278	0.03142	1.58	04395	44 727	2 368	0.03142	9.23					
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-					
S	S		63 207	3 375	0.03142	6.02		95 285	2 638	0.03142	6.69					
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-					

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.

As Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

NEd, MEd Sollecitazioni di progetto.

Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solette - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp _{inf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	NEd	MEd	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	NEd	MEd	CS	Verificato

			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]		
Piano seminterrato		Soletta 5-12-11-10-P2-P3													
02740	P	RAR	0.260	12.45	-48 766	3 584	47.86	SI	RAR	9.610	360.00	-50 931	3 612	37.46	SI
		QPR	0.230	9.34	-46 303	3 276	40.68	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	3.731	12.45	-71 871	13 655	3.34	SI	RAR	375.456	360.00	-71 871	13 655	0.96	NO
		QPR	3.376	9.34	-64 764	12 347	2.77	SI	-	-	-	-	-	-	-
00558	P	RAR	0.784	12.45	-37 886	7 016	15.88	SI	RAR	14.295	360.00	-37 886	7 016	25.18	SI
		QPR	0.704	9.34	-33 646	6 287	13.26	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	1.608	12.45	-185 679	13 805	7.74	SI	RAR	568.100	360.00	-185 679	13 805	0.63	NO
		QPR	1.437	9.34	-166 163	12 352	6.50	SI	-	-	-	-	-	-	-
00368	P	RAR	1.578	12.45	-6 734	11 704	7.89	SI	RAR	19.802	360.00	-6 734	11 704	18.18	SI
		QPR	1.424	9.34	-5 717	10 551	6.56	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	9.527	12.45	-36 426	31 548	1.31	SI	RAR	657.316	360.00	-36 426	31 548	0.55	NO
		QPR	8.622	9.34	-33 007	28 551	1.08	SI	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc} Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
σ_{cd,amm} Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{at} Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
σ_{td,amm} Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
M_{Ed}
CS Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).
Nota Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

		Solette - verifica allo stato limite di fessurazione																				
Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}		M _{Ed}		σ _{ct,f}		σ _t		ε _{sm}		A _e		Δ _{sm}		W _d		W _{amm}		CS	Verificato
			[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]								
Piano seminterrato		Soletta 5-12-11-10-P2-P3 AA= PCA																				
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione (W_d ≠ 0)																						
02740	P	FRQ	-46 504	3 341	0.68	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI									
		QPR	-46 303	3 276	0.67	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI									
	S	FRQ	-66 186	12 534	2.04	1.89	9.8568 E-04	500	322	0.317	0.400	1.26	SI									
		QPR	-64 764	12 347	2.01	1.89	9.6893 E-04	500	322	0.312	0.300	0.96	NO									
00558	P	FRQ	-34 436	6 404	1.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI									
		QPR	-33 646	6 287	1.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI									
	S	FRQ	-169 903	12 627	2.55	1.89	2.1016 E-03	500	196	0.412	0.400	0.97	NO									
		QPR	-166 163	12 352	2.49	1.89	2.0473 E-03	500	196	0.402	0.300	0.75	NO									
00368	P	FRQ	-6 227	10 815	1.52	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI									
		QPR	-5 717	10 551	1.48	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI									
	S	FRQ	-33 637	29 094	4.16	1.89	2.1702 E-03	500	322	0.698	0.400	0.57	NO									
		QPR	-33 007	28 551	4.08	1.89	2.1163 E-03	500	322	0.681	0.300	0.44	NO									

LEGENDA:

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
AA Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
Id_{Cmb} Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
σ_{ct,f} Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
σ_t N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
ε_{sm} Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
A_e Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
Δ_{sm} Area efficace del calcestruzzo teso.
W_d Distanza media tra le fessure.
W_{amm} Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
CS Valore ammissibile di apertura delle fessure.
Verificato Coefficiente di Sicurezza (= W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
Verificato [SI] = W_d ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta e approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali, in relazione alla distribuzione di masse e rigidezze;	NO
b)	il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui l'edificio risulta inscritto è inferiore a 4;	NO
c)	nessuna dimensione di eventuali rientri o sporgenze supera il 25 % della dimensione totale della costruzione nella corrispondente direzione;	NO
d)	i solai possono essere considerati infinitamente rigidi nel loro piano rispetto agli elementi verticali e sufficientemente resistenti;	SI
La struttura non è regolare in pianta.		
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		

e)	tutti i sistemi resistenti verticali dell'edificio (quali telai e pareti) si estendono per tutta l'altezza dell'edificio;	NO
f)	massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla cima dell'edificio; ... [omissis][da calcolo]	NO
g)	il rapporto tra resistenza effettiva e resistenza richiesta dal calcolo nelle strutture intelaiate progettate in Classe di Duttilità Bassa non è significativamente diverso per piani diversi; ... [omissis][da calcolo]	NO
h)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale dell'edificio avvengono in modo graduale da un piano al successivo; ... [omissis]	NO

La struttura non è regolare in altezza.

IdPiano	QLv	HLv	RdTmp	IRtmp	MSLU	KSLU		Reff		Rric	
						X	Y	X	Y	X	Y
						[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Copertura	6.60	3.30	NO	NO	213 877	2 147 483 647	2 147 483 647	0	0	0	0
Piano terra	3.20	3.40	NO		668 583	4 600 828	4 280 219	0	0	0	0
Piano seminterrato	0.00	3.20	NO		882 272	18 500 032	19 594 163	0	0	0	0

LEGENDA:

IdPiano	Identificativo del livello o piano.
QLv	Quota del livello o piano.
HLv	Altezza del livello o piano.
RdTmp	Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4; [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
IRtmp	Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2; [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
MSLU	Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
KSLU	Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
Reff	Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
Rric	Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
(*)	Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

IdPiano	QLv	HLv	δd,x	δd,y	Pθ,x	Pθ,y	Tθ,x	Tθ,y	Θx	Θy
Copertura	6.60	3.30	0.0000	0.0000	2 950 455	2 950 455	1 143 499	1 148 546	0 E-01	0 E-01
Piano terra	3.20	3.40	0.4770	0.5150	8 295 534	8 295 534	2 194 747	2 204 434	5.3031 E-03	5.7003 E-03
Piano seminterrato	0.00	3.20	0.1186	0.1125	14 456 476	14 456 476	2 194 747	2 204 434	0 E-01	0 E-01

LEGENDA:

IdPiano	Identificativo del livello o piano.
HLv	Altezza del livello o piano.
δd,x, δd,y	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
Pθ,x, Pθ,y	Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
Tθ,x, Tθ,y	Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
θx, θy	Coefficienti "θ" del piano.
Nota	Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

IdPiano	QLv	HLv	δamm,SLO	δd,SLO		ΔδSLO		CigTtmp	Note
				X	Y	X	Y		
				[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Copertura	6.60	3.30	0.6600	0.0000	0.0000	0.6600	0.6600	-	Verificato
Piano terra	3.20	3.40	0.6800	0.1014	0.1548	0.5786	0.5252	-	Verificato
Piano seminterrato	0.00	3.20	0.6400	0.0800	0.0808	0.5600	0.5592	-	Verificato

LEGENDA:

IdPiano	Identificativo del livello o piano.
QLv	Quota del livello o piano.
HLv	Altezza del livello o piano.
δamm,SLO	Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
δd,SLO	Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
ΔδSLO	Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
CigTtmp	Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI

IdPiano	QLv	HLv	δd,x	δd,y	CigTtmp	δlim	δlim- δd,x		Note
							[cm]	[cm]	
Copertura	6.60	3.30	0.0000	0.0000	-	0.9900	0.9900	0.9900	Verificato
Piano terra	3.20	3.40	0.1181	0.1678	-	1.0200	0.9019	0.8522	Verificato
Piano seminterrato	0.00	3.20	0.0816	0.0818	-	0.9600	0.8784	0.8782	Verificato

LEGENDA:

IdPiano	Identificativo del livello o piano.
QLv	Quota del livello o piano.
HLv	Altezza del livello o piano.
CigTtmp	Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.
δlim	Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.
δd,x, δd,y	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

MURI - VERIFICHE MASCHI - PRESSOFLESSIONE FUORI PIANO (Elevazione)

Muri - Verifiche Maschi - Pressoflessione fuori piano

Id _{Mm/F}	Sz	Dis	CS	V _{Ed}	N _{Ed}	M _{Ed}	M _{0d}	M _{1d}	M _R	N _R	Φ
		[m]		[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	
Piano terra						Muro 52-53					
	1[Arm]	0.00	1.52	34 485	-54 754	-62 078	-	-	94 567	-	-
	2[Arm]	1.40	5.56	16 008	-428	-18 990	-	-	105 536	-	-
Maschio 1	3[Arm]	2.80	2.30	3 300	7 910	-46 648	-	-	107 217	-	-
Piano terra						Muro P20-53					
	4[Arm]	0.00	6.85	-57 203	-101 721	4 373	-	-	29 973	-	-
	5[Arm]	1.40	17.13	-70 835	-37 373	-2 510	-	-	42 990	-	-
Maschio 2	6[Arm]	2.80	14.85	-52 838	33 235	3 853	-	-	57 236	-	-
Piano terra						Muro 52-P25					
	7[Arm]	0.00	1.54	-32 468	-19 968	12 342	-	-	18 968	-	-
	8[Arm]	1.40	61.66	-33 520	15 881	425	-	-	26 205	-	-
Maschio 3	9[Arm]	2.80	9.00	-18 136	11 267	2 810	-	-	25 278	-	-
Piano terra						Muro 51-P24					
	12[Arm]	0.00	4.80	-46 552	28 836	-6 008	-	-	28 809	-	-
	13[Arm]	1.40	46.27	-31 990	21 547	591	-	-	27 345	-	-
Maschio 4	14[Arm]	2.80	16.07	-21 545	4 464	1 487	-	-	23 903	-	-
Piano terra						Muro 50-51					
Maschio 5	18[Arm]	1.40	3.85	-23 253	-47 114	-33 967	-	-	130 653	-	-
Piano terra						Muro P24-P25					
	26[Arm]	0.00	18.24	9 258	55 315	-2 621	-	-	47 819	-	-
	27[Arm]	1.40	18.58	15 404	9 412	-2 078	-	-	38 602	-	-
Maschio 7	28[Arm]	2.80	18.11	7 212	6 073	-2 094	-	-	37 931	-	-
	20[Arm]	0.00	14.63	-43 039	91 805	3 770	-	-	55 144	-	-
	21[Arm]	1.40	6.85	-44 217	-294	-5 358	-	-	36 696	-	-
Maschio 6	22[Arm]	2.80	21.32	-28 509	11 424	-1 832	-	-	39 060	-	-
Piano terra						Muro P17-50					
	38[Arm]	0.00	6.80	-34 991	148 967	17 228	-	-	117 106	-	-
	39[Arm]	1.40	59.30	14 452	46 758	1 544	-	-	91 557	-	-
Maschio 9	40[Arm]	2.80	NS	33 604	48 106	891	-	-	91 896	-	-
	32[Arm]	0.00	7.36	-26 232	85 072	10 631	-	-	78 247	-	-
	33[Arm]	1.40	11.87	-24 530	68 612	6 248	-	-	74 141	-	-
Maschio 8	34[Arm]	2.80	24.01	5 525	-15 326	2 210	-	-	53 070	-	-
Piano terra						Muro P21-50					
	44[Arm]	0.00	6.76	15 203	8 749	-9 777	-	-	66 088	-	-
	45[Arm]	1.40	5.06	17 070	-8 820	-12 351	-	-	62 543	-	-
Maschio 10	46[Arm]	2.80	2.83	13 737	25 090	-24 481	-	-	69 381	-	-

LEGENDA:

- Id_{Mm/F}** Identificativo dell'elemento murario (Maschio o Fascia).
- Sz** Identificativo della sezione di verifica ([Arm] = sezione armata).
- Dis** Distanza della sezione.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V_{Ed}** Taglio di progetto.
- N_{Ed}** Sforzo normale di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed}** Momento di progetto.
- M_{0d}** Momento resistente della parete NON rinforzata.
- M_{1d}** Momento resistente della parete rinforzata.
- M_R** Momento resistente ([-] la verifica è eseguita in termini di N_R - combinazione statica).
- N_R** Sforzo Normale resistente.
- Φ** Coefficiente di parzializzazione della sezione (significativo se N_R > 0).
- N.B.** In presenza di SubMaschi
- M_{stbl}** Momento stabilizzante.
- α₀** Moltiplicatore dei carichi che attiva il ribaltamento.
- a*₀** Accelerazione spettrale di attivazione del meccanismo.

MURI - VERIFICHE MASCHI - PRESSOFLESSIONE NEL PIANO (Elevazione)

Muri - Verifiche Maschi - Pressoflessione nel piano

Id _{Mm/F}	Sz	Dis	Met	CS	V _{Ed}	M _{Ed}	N _{Ed}	M _{0d}	M _{1d}	M _R	N _R
		[m]			[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]
Piano terra						Muro 52-53					
Maschio 1	2[Arm]	1.40	MNP	10.80	14 471	-83 025	95 509	-	-	896 779	-
Piano terra						Muro P20-53					
Maschio 2	5[Arm]	1.40	MNP	4.57	-75 145	-34 282	-33 722	-	-	156 645	-
Piano terra						Muro 52-P25					
Maschio 3	8[Arm]	1.40	MNP	20.24	-34 207	-2 685	15 956	-	-	54 341	-
Piano terra						Muro 51-P24					
Maschio 4	13[Arm]	1.40	MNP	13.98	-46 991	4 904	10 967	-	-	68 544	-
Piano terra						Muro 50-51					
Maschio 5	18[Arm]	1.40	MNP	23.67	-23 253	-38 441	-47 114	-	-	909 995	-
Piano terra						Muro P24-P25					
Maschio 7	27[Arm]	1.40	MNP	32.86	15 404	3 656	68 282	-	-	120 125	-
Maschio 6	21[Arm]	1.40	MNP	7.27	-38 770	-15 686	48 310	-	-	114 090	-
Piano terra						Muro P17-50					
Maschio 9	39[Arm]	1.40	MNP	14.45	-29 095	-22 774	43 732	-	-	329 031	-
Maschio 8	33[Arm]	1.40	MNP	5.59	-22 984	-32 601	70 097	-	-	182 164	-
Piano terra						Muro P21-50					
Maschio 10	45[Arm]	1.40	MNP	NS	16 050	-2 139	56 472	-	-	359 406	-

LEGENDA:

- Id_{Mm/F}** Identificativo dell'elemento murario (Maschio o Fascia).
- Sz** Identificativo della sezione di verifica ([Arm] = sezione armata).
- Dis** Distanza della sezione.
- Met** Metodo di verifica utilizzato (MNP = Momento nel piano; NNP = Sforzo normale nel piano).

Muri - Verifiche Maschi - Pressoflessione nel piano

Id _{Mm/F}	Sz	Dis	Met	CS	V _{Ed}	M _{Ed}	N _{Ed}	M _{0d}	M _{1d}	M _R	N _R
		[m]			[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).										
V_{Ed}	Taglio di progetto.										
M_{Ed}	Momento di progetto.										
N_{Ed}	Sforzo normale di progetto (N _{Ed} > 0: compressione).										
M_{0d}	Momento resistente della parete NON rinforzata.										
M_{1d}	Momento resistente della parete rinforzata.										
M_R	Momento resistente.										
N_R	Sforzo Normale resistente.										

MURI - VERIFICHE MASCHI - TAGLIO NEL PIANO (Elevazione)

Muri - Verifiche Maschi - Taglio nel piano

Id _{Mm/F}	Sz	Dis	CS	V _{Ed}	M _{Ed}	N _{Ed}	V _R	f _{vd}	β	TR _T	V _{t,c}	V _{t,M}	V _{t,S}	V _{t,t}	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	α _c	Ctg _⊙
		[m]		[N]	[N-m]	[N]	[N]	[N/m ²]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Piano terra										Muro 52-53								
Maschio 1	2[Arm]	1.40	7.97	42 233	46 821	5 871	-	-	-	-	722 606	166 175	170 384	336 558	-	-	-	-
Piano terra										Muro P20-53								
Maschio 2	5[Arm]	1.40	2.09	75 145	-34 282	-33 722	-	-	-	-	337 842	77 381	79 660	157 041	-	-	-	-
Piano terra										Muro 52-P25								
Maschio 3	8[Arm]	1.40	2.05	34 207	-2 685	15 956	-	-	-	-	162 262	38 735	31 315	70 050	-	-	-	-
Piano terra										Muro 51-P24								
Maschio 4	13[Arm]	1.40	1.69	46 991	-780	17 363	-	-	-	-	183 352	43 916	35 317	79 233	-	-	-	-
Piano terra										Muro 50-51								
Maschio 5	18[Arm]	1.40	6.36	63 362	-35 101	-48 056	-	-	-	-	946 020	217 357	185 917	403 274	-	-	-	-
Piano terra										Muro P24-P25								
Maschio 7	27[Arm]	1.40	7.43	15 404	1 008	9 412	-	-	-	-	243 997	56 950	57 532	114 483	-	-	-	-
Maschio 6	21[Arm]	1.40	2.60	45 311	-7 828	-2 242	-	-	-	-	253 382	58 036	59 745	117 781	-	-	-	-
Piano terra										Muro P17-50								
Maschio 9	39[Arm]	1.40	1.92	121 727	-22 250	43 535	-	-	-	-	537 078	128 379	105 549	233 928	-	-	-	-
Maschio 8	33[Arm]	1.40	3.23	46 648	6 378	-934	-	-	-	-	353 548	81 231	69 481	150 712	-	-	-	-
Piano terra										Muro P21-50								
Maschio 10	45[Arm]	1.40	12,2 7	17 070	799	-8 820	-	-	-	-	450 456	103 175	106 213	209 388	-	-	-	-

LEGENDA:

Id_{Mm/F}	Identificativo dell'elemento murario (Maschio o Fascia).
Sz	Identificativo della sezione di verifica ([Arm] = sezione armata).
Dis	Distanza della sezione.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Ed}	Taglio di progetto.
M_{Ed}	Momento di progetto.
N_{Ed}	Sforzo normale di progetto (N _{Ed} > 0: compressione).
V_R	Taglio Resistente.
f_{vd}	Resistenza di progetto a taglio (Significativo per meccanismo di rottura per "scorrimento").
β	Coefficiente di parzializzazione della sezione (significativo per meccanismo di rottura per "scorrimento").
TR_T	Tipo rottura a taglio: [SC] = per scorrimento (murature regolari); [FS] = per fessurazione diagonale (murature irregolari).
V_{t,c}	Taglio resistente della sola muratura.
V_{t,M}	Contributo al taglio resistente della muratura.
V_{t,S}	Contributo al taglio resistente dell'armatura.
V_{t,t}	Taglio resistente a trazione della sezione.
V_{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V_{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle staffe.
α_c	Coefficiente maggiorativo per compressione
Ctg_⊙	Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.

MURI - VERIFICHE FASCE - PRESSOFLESSIONE NEL PIANO (Elevazione)

Muri - Verifiche Fasce - Pressoflessione nel piano

Id _{Mm/F}	Sz	Dis	Met	CS	V _{Ed}	M _{Ed}	N _{Ed}	M _{0d}	M _{1d}	M _R	N _R
		[m]			[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]
Piano terra						Muro 52-53					
Piano terra						Muro P20-53					
Piano terra						Muro 52-P25					
Piano terra						Muro 51-P24					
Piano terra						Muro 50-51					
Piano terra						Muro P24-P25					
Fascia 1	48[Arm]	-	MNP	13.93	-8 656	-3 896	-29 934	-	-	54 265	-
Fascia 2	51[Arm]	-	MNP	26.50	-6 211	762	-6 126	-	-	20 194	-
Piano terra						Muro P17-50					
Fascia 3	54[Arm]	-	MNP	38.94	20 305	1 278	13 264	-	-	49 759	-
Piano terra						Muro P21-50					

LEGENDA:

Id_{Mm/F}	Identificativo dell'elemento murario (Maschio o Fascia).
Sz	Identificativo della sezione di verifica ([Arm] = sezione armata).
Dis	Distanza della sezione.
Met	Metodo di verifica utilizzato (MNP = Momento nel piano; NNP = Sforzo normale nel piano).
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Ed}	Taglio di progetto.
M_{Ed}	Momento di progetto.
N_{Ed}	Sforzo normale di progetto (N _{Ed} > 0: compressione).

Muri - Verifiche Fasce - Pressoflessione nel piano											
Id _{Mm/F}	Sz	Dis	Met	CS	V _{Ed}	M _{Ed}	N _{Ed}	M _{0d}	M _{1d}	M _R	N _R
		[m]			[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]	[N]
M _{0d}	Momento resistente della parete NON rinforzata.										
M _{1d}	Momento resistente della parete rinforzata.										
M _R	Momento resistente.										
N _R	Sforzo Normale resistente.										

MURI - VERIFICHE FASCE - TAGLIO NEL PIANO (Elevazione)

Muri - Verifiche Fasce - Taglio nel piano																		
Id _{Mm/F}	Sz	Dis	CS	V _{Ed}	M _{Ed}	N _{Ed}	V _R	f _{vd}	β	TR _T	V _{t,c}	V _{t,M}	V _{t,S}	V _{t,t}	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	α _c	Ctg _⊙
		[m]		[N]	[N·m]	[N]	[N]	[N/m ²]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Piano terra												Muro 52-53						
Piano terra												Muro P20-53						
Piano terra												Muro 52-P25						
Piano terra												Muro 51-P24						
Piano terra												Muro 50-51						
Piano terra												Muro P24-P25						
Fascia 1	48[Arm]	-	6.94	13 465	-3 091	-26 189	-	-	-	-	211 410	42 473	50 968	93 441	-	-	-	-
Fascia 2	51[Arm]	-	9.09	6 487	744	-7 028	-	-	-	-	137 676	25 794	33 192	58 985	-	-	-	-
Piano terra												Muro P17-50						
Fascia 3	54[Arm]	-	1.51	60 285	891	-22 934	-	-	-	-	234 457	49 049	41 954	91 003	-	-	-	-
Piano terra												Muro P21-50						

LEGENDA:

Id_{Mm/F}	Identificativo dell'elemento murario (Maschio o Fascia).
Sz	Identificativo della sezione di verifica ([Arm] = sezione armata).
Dis	Distanza della sezione.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
V_{Ed}	Taglio di progetto.
M_{Ed}	Momento di progetto.
N_{Ed}	Sforzo normale di progetto (N _{Ed} > 0: compressione).
V_R	Taglio Resistente.
f_{vd}	Resistenza di progetto a taglio (Significativo per meccanismo di rottura per "scorrimento").
β	Coefficiente di parzializzazione della sezione (significativo per meccanismo di rottura per "scorrimento").
TRT	Tipo rottura a taglio: [SC] = per scorrimento (murature regolari); [FS] = per fessurazione diagonale (murature irregolari).
V_{t,c}	Taglio resistente della sola muratura.
V_{t,M}	Contributo al taglio resistente della muratura.
V_{t,S}	Contributo al taglio resistente dell'armatura.
V_{t,t}	Taglio resistente a trazione della sezione.
V_{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V_{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle staffe.
α_c	Coefficiente maggiorativo per compressione
Ctg_⊙	Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.

MURI - VERIFICHE SNELLEZZA (Elevazione)

Muri - Verifiche Snellezza			
Id _{Mu}	λ _{Mm}	λ _{max}	Vrf
Piano terra	Muro 52-53		
Maschio 1	4.209	20.000	SI
Piano terra	Muro P20-53		
Maschio 2	12.444	20.000	SI
Piano terra	Muro 52-P25		
Maschio 3	1.567	20.000	SI
Piano terra	Muro 51-P24		
Maschio 4	1.568	20.000	SI
Piano terra	Muro 50-51		
Maschio 5	3.836	20.000	SI
Piano terra	Muro P24-P25		
Maschio 7	12.444	20.000	SI
Maschio 6	12.444	20.000	SI
Piano terra	Muro P17-50		
Maschio 9	5.091	20.000	SI
Maschio 8	5.091	20.000	SI
Piano terra	Muro P21-50		
Maschio 10	6.222	20.000	SI

LEGENDA:

Id_{Mu}	Identificativo del maschio murario.
λ_{Mm}	Snellezza del maschio.
λ_{max}	Snellezza massima ammissibile.
Vrf	Indica se la verifica è soddisfatta o meno.

PLACCAGGIO CON FRP PER FLESSIONE - DATI DI VERIFICA

Placcaggio con FRP per Flessione - Dati di Verifica											
Id _{rf}	%L _I	K _b	Γ _{Fd}	f _{rd1}	f _{rd2}	ε _{rd1}	ε _{rd2}	σ _{rd}	f _{ck}	f _{ctm}	D _{Fb}
	[%]	[mm]	[N/mm]	[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Piano terra	Trave 36-46										
0002	0%	1.00	0.3394	520.65	1 069.93	0.0142	0.0047	1 069.93	24.90	2.56	entrambe
0002	12.5%	1.00	0.3394	520.65	1 069.93	0.0142	0.0047	1 069.93	24.90	2.56	entrambe
0002	25.0%	1.00	0.3394	520.65	1 069.93	0.0142	0.0047	1 069.93	24.90	2.56	entrambe
0002	37.5%	1.00	0.3394	520.65	1 069.93	0.0142	0.0047	1 069.93	24.90	2.56	entrambe

Placcaggio con FRP per Flessione - Dati di Verifica

Id _{rf}	%L _{Li}	K _b	Γ _{Fd}	f _{ddd}	f _{ddd2}	ε _{ddd1}	ε _{ddd2}	σ _{fd}	f _{ck}	f _{ctm}	D _{Fb}
	[%]										
0002	50.0%	1.00	0.3394	520.65	1 069.93	0.0142	0.0047	1 069.93	24.90	2.56	entrambe
0002	62.5%	1.00	0.3394	520.65	1 069.93	0.0142	0.0047	1 069.93	24.90	2.56	entrambe
0002	75.0%	1.00	0.3394	520.65	1 069.93	0.0142	0.0047	1 069.93	24.90	2.56	entrambe
0002	87.5%	1.00	0.3394	520.65	1 069.93	0.0142	0.0047	1 069.93	24.90	2.56	entrambe
0002	100.0%	1.00	0.3394	520.65	1 069.93	0.0142	0.0047	1 069.93	24.90	2.56	entrambe
Piano terra		Trave 33-45									
0001	0%	1.00	0.2986	0.00	1 419.17	0.0142	0.0062	0.00	20.75	2.27	entrambe
0001	12.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0001	25.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0001	37.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0001	50.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0001	62.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0001	75.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0001	87.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0001	100%	1.00	0.2986	0.00	1 419.17	0.0142	0.0062	0.00	20.75	2.27	entrambe
Piano terra		Trave 20-24									
0004	0%	1.00	0.2986	0.00	1 419.17	0.0142	0.0062	0.00	20.75	2.27	entrambe
0004	12.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0004	25.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0004	37.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0004	50.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0004	62.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0004	75.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0004	87.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0004	100%	1.00	0.2986	0.00	1 419.17	0.0142	0.0062	0.00	20.75	2.27	entrambe
Piano terra		Trave 19-20									
0003	0%	1.00	0.2986	488.33	1 003.51	0.0142	0.0044	1 003.51	20.75	2.27	entrambe
0003	12.5%	1.00	0.2986	488.33	1 003.51	0.0142	0.0044	1 003.51	20.75	2.27	entrambe
0003	25.0%	1.00	0.2986	488.33	1 003.51	0.0142	0.0044	1 003.51	20.75	2.27	entrambe
0003	37.5%	1.00	0.2986	488.33	1 003.51	0.0142	0.0044	1 003.51	20.75	2.27	entrambe
0003	50.0%	1.00	0.2986	488.33	1 003.51	0.0142	0.0044	1 003.51	20.75	2.27	entrambe
0003	62.5%	1.00	0.2986	488.33	1 003.51	0.0142	0.0044	1 003.51	20.75	2.27	entrambe
0003	75.0%	1.00	0.2986	488.33	1 003.51	0.0142	0.0044	1 003.51	20.75	2.27	entrambe
0003	87.5%	1.00	0.2986	488.33	1 003.51	0.0142	0.0044	1 003.51	20.75	2.27	entrambe
0003	100.0%	1.00	0.2986	488.33	1 003.51	0.0142	0.0044	1 003.51	20.75	2.27	entrambe
Piano terra		Trave 21-P8									
0005	0%	1.00	0.2986	0.00	1 419.17	0.0142	0.0062	0.00	20.75	2.27	entrambe
0005	12.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0005	25.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0005	37.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0005	50.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0005	62.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0005	75.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0005	87.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0005	100%	1.00	0.2986	0.00	1 419.17	0.0142	0.0062	0.00	20.75	2.27	entrambe
Piano terra		Trave 7-15									
0006	0%	1.00	0.2986	0.00	1 419.17	0.0142	0.0062	0.00	20.75	2.27	entrambe
0006	12.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0006	25.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0006	37.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0006	50.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0006	62.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0006	75.0%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0006	87.5%	1.00	0.2986	690.60	1 419.17	0.0142	0.0062	1 419.17	20.75	2.27	entrambe
0006	100.0%	1.00	0.2986	0.00	1 419.17	0.0142	0.0062	0.00	20.75	2.27	entrambe

LEGENDA:

- Id_{rf}** Identificativo dell'intervento.
- %L_{Li}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- K_b** Fattore di tipo geometrico.
- Γ_{Fd}** Energia specifica di frattura di progetto.
- f_{ddd}** Resistenza di progetto alla delaminazione "modalità 1" (delaminazione di estremità).
- f_{ddd2}** Resistenza di progetto alla delaminazione "modalità 2" (delaminazione in corrispondenza di fessure da flessione).
- ε_{ddd1}** Deformazione limite per delaminazione di estremità (modalità 1).
- ε_{ddd2}** Deformazione limite per delaminazione intermedia (modalità 2).
- σ_{fd}** Tensione massima di calcolo nel rinforzo FRP.
- f_{ck}** Resistenza cilindrica del calcestruzzo.
- f_{ctm}** Resistenza media a trazione del calcestruzzo.
- D_{Fb}** Disposizione delle fibre.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU		R _f		
								CS _s	(X/d) _s		CS _i	(X/d) _i
Piano seminterrato		Travata: Trave P21-50-P22										
Trave P21-50	0%	0	0	0	286	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.10	NO
	12.5%	0	150	0	0	3.14	3.93	NS	0.10	-	VNR	NO
	25.0%	0	342	0	0	3.14	3.93	NS	0.10	-	VNR	NO
	37.5%	0	444	0	0	3.14	3.93	91.32[S]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	0	793	0	681	3.14	3.93	51.13[S]	0.10	70.96[S]	0.10	NO
	62.5%	0	1 847	0	1 327	3.14	3.93	21.95[S]	0.10	36.41[S]	0.10	NO
	75.0%	0	1 159	0	211	3.14	3.93	34.98[S]	0.10	NS	0.10	NO
	87.5%	0	1 760	0	0	3.14	3.93	23.03[V]	0.10	-	VNR	NO
	100.0%	0	0	0	63	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.10	NO
Trave 50-P22	0%	0	4 173	0	0	3.14	3.93	9.71[S]	0.10	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	12.5%	0	772	0	0	3.14	3.93	52.52[V]	0.10	-	VNR	NO
	25.0%	0	857	0	0	3.14	3.93	47.31[S]	0.10	-	VNR	NO
	37.5%	0	1 638	0	0	3.14	3.93	24.75[V]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	0	1 703	0	0	3.14	3.93	23.81[V]	0.10	-	VNR	NO
	62.5%	0	3 325	0	0	3.14	3.93	12.19[V]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	0	8 298	0	0	3.14	3.93	4.88[V]	0.10	-	VNR	NO
	87.5%	0	9 886	0	0	3.14	3.93	4.10[V]	0.10	-	VNR	NO
	100%	0	0	0	23 253	3.14	3.93	-	VNR	2.07[V]	0.10	NO
Piano seminterrato						Travata: Trave P24-P25						
Trave P24-P25	0%	0	0	0	7 313	3.14	3.93	-	VNR	6.60[V]	0.10	NO
	12.5%	0	2 727	0	0	3.14	3.93	14.86[V]	0.10	-	VNR	NO
	25.0%	0	2 392	0	0	3.14	3.93	16.95[S]	0.10	-	VNR	NO
	37.5%	0	2 617	0	0	3.14	3.93	15.49[V]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	0	906	0	0	3.14	3.93	44.75[V]	0.10	-	VNR	NO
	62.5%	0	2 576	0	0	3.14	3.93	15.74[S]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	0	1 207	0	0	3.14	3.93	33.59[S]	0.10	-	VNR	NO
	87.5%	0	2 140	0	0	3.14	3.93	18.94[V]	0.10	-	VNR	NO
	100.0%	0	2 584	0	2 400	3.14	3.93	15.69[S]	0.10	20.13[S]	0.10	NO
Piano seminterrato						Travata: Trave P17-50						
Trave P17-50	0%	0	98	0	124	3.14	3.93	NS	0.10	NS	0.10	NO
	12.5%	0	965	0	425	3.14	3.93	42.02[S]	0.10	NS	0.10	NO
	25.0%	0	7 440	0	3 674	3.14	3.93	5.45[S]	0.10	13.15[S]	0.10	NO
	37.5%	0	13 022	0	322	3.14	3.93	3.11[S]	0.10	NS	0.10	NO
	50.0%	0	4 900	0	8 632	3.14	3.93	8.27[S]	0.10	5.59[S]	0.10	NO
	62.5%	0	1 306	0	3 752	3.14	3.93	31.04[S]	0.10	12.87[S]	0.10	NO
	75.0%	0	460	0	226	3.14	3.93	88.15[S]	0.10	NS	0.10	NO
	87.5%	0	5 053	0	927	3.14	3.93	8.02[S]	0.10	52.13[S]	0.10	NO
	100%	0	274	0	7 614	3.14	3.93	NS	0.10	6.34[S]	0.10	NO
Piano seminterrato						Travata: Trave 51-P24						
Trave 51-P24	0%	0	0	0	20 448	3.14	3.93	-	VNR	2.36[V]	0.10	NO
	12.5%	0	0	0	10 363	3.14	3.93	-	VNR	4.66[V]	0.10	NO
	25.0%	0	0	0	6 886	3.14	3.93	-	VNR	7.01[V]	0.10	NO
	37.5%	0	1 342	0	44	3.14	3.93	30.21[S]	0.10	NS	0.10	NO
	50.0%	0	0	0	3 299	3.14	3.93	-	VNR	14.64[V]	0.10	NO
	62.5%	0	3 572	0	0	3.14	3.93	11.35[V]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	0	754	0	668	3.14	3.93	53.78[S]	0.10	72.34[S]	0.10	NO
	87.5%	0	5 873	0	0	3.14	3.93	6.90[V]	0.10	-	VNR	NO
	100%	0	10 211	0	0	3.14	3.93	3.97[V]	0.10	-	VNR	NO
Piano seminterrato						Travata: Trave 52-P25						
Trave 52-P25	0%	0	13 010	0	33 120	3.14	3.93	3.11[S]	0.10	1.45[S]	0.10	NO
	12.5%	0	0	0	5 498	3.14	3.93	-	VNR	8.78[V]	0.10	NO
	25.0%	0	8 179	0	5 619	3.14	3.93	4.95[S]	0.10	8.60[S]	0.10	NO
	37.5%	0	2 208	0	0	3.14	3.93	18.36[S]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	0	5 558	0	0	3.14	3.93	7.29[S]	0.10	-	VNR	NO
	62.5%	0	2 544	0	0	3.14	3.93	15.93[V]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	0	5 827	0	39	3.14	3.93	6.95[S]	0.10	NS	0.10	NO
	87.5%	0	3 313	0	0	3.14	3.93	12.23[V]	0.10	-	VNR	NO
	100.0%	0	6 383	0	915	3.14	3.93	6.35[S]	0.10	52.81[S]	0.10	NO
Fondazione						Travata: Trave 1-P1-2-3-1c						
Trave 1-P1	0%	0	0	0	253	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	11 927	5.65	5.65	-	VNR	12.13[S]	0.05	NO
	25.0%	0	0	0	9 934	5.65	5.65	-	VNR	14.56[V]	0.05	NO
	37.5%	0	1 812	0	7 007	5.65	5.65	79.86[V]	0.05	20.65[V]	0.05	NO
	50.0%	0	0	0	7 837	5.65	5.65	-	VNR	18.46[S]	0.05	NO
	62.5%	0	3 419	0	4 475	5.65	5.65	42.32[V]	0.05	32.33[V]	0.05	NO
	75.0%	0	0	0	10 247	5.65	5.65	-	VNR	14.12[S]	0.05	NO
	87.5%	0	1 772	0	4 547	5.65	5.65	81.66[V]	0.05	31.82[V]	0.05	NO
	100%	0	230	0	12 292	5.65	5.65	NS	0.05	11.77[S]	0.05	NO
Trave P1-2	0%	0	2 234	0	4 327	5.65	5.65	64.77[V]	0.05	33.44[V]	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	2 661	5.65	5.65	-	VNR	54.38[V]	0.05	NO
	25.0%	0	254	0	5 382	5.65	5.65	NS	0.05	26.88[S]	0.05	NO
	37.5%	0	440	0	637	5.65	5.65	NS	0.05	NS	0.05	NO
	50.0%	0	194	0	3 416	5.65	5.65	NS	0.05	42.36[V]	0.05	NO
	62.5%	0	2 280	0	710	5.65	5.65	63.46[V]	0.05	NS	0.05	NO
	75.0%	0	1 440	0	2 610	5.65	5.65	NS	0.05	55.44[V]	0.05	NO
	87.5%	0	0	0	13	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.05	NO
	100%	0	0	0	157	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.05	NO
Trave 2-3	0%	0	3 649	0	3 113	5.65	5.65	39.65[S]	0.05	46.48[S]	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	5 398	5.65	5.65	-	VNR	26.80[V]	0.05	NO
	25.0%	0	0	0	6 903	5.65	5.65	-	VNR	20.96[S]	0.05	NO
	37.5%	0	0	0	7 954	5.65	5.65	-	VNR	18.19[S]	0.05	NO
	50.0%	0	0	0	5 838	5.65	5.65	-	VNR	24.78[S]	0.05	NO
	62.5%	0	0	0	8 770	5.65	5.65	-	VNR	16.50[S]	0.05	NO
	75.0%	0	426	0	9 568	5.65	5.65	NS	0.05	15.12[S]	0.05	NO
	87.5%	0	0	0	7 168	5.65	5.65	-	VNR	20.18[S]	0.05	NO
	100%	0	0	0	9 440	5.65	5.65	-	VNR	15.32[S]	0.05	NO
Trave 3-1c	0%	0	0	0	12 597	5.65	5.65	-	VNR	11.48[S]	0.05	NO
	12.5%	0	1 714	0	6 688	5.65	5.65	84.42[S]	0.05	21.63[S]	0.05	NO
	25.0%	0	5 174	0	7 102	5.65	5.65	27.96[S]	0.05	20.37[S]	0.05	NO
	37.5%	0	6 781	0	7 241	5.65	5.65	21.34[S]	0.05	19.98[S]	0.05	NO
	50.0%	0	5 190	0	5 550	5.65	5.65	27.88[S]	0.05	26.07[S]	0.05	NO
	62.5%	0	6 759	0	6 061	5.65	5.65	21.40[S]	0.05	23.87[S]	0.05	NO
	75.0%	0	5 790	0	5 820	5.65	5.65	24.99[S]	0.05	24.86[S]	0.05	NO
	87.5%	0	1 088	0	4 673	5.65	5.65	NS	0.05	30.96[V]	0.05	NO
	100.0%	0	3	0	10 796	5.65	5.65	NS	0.05	13.40[V]	0.05	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
Fondazione												
Travata: Trave 1-13												
Trave 1-13	0%	0	0	0	23 817	3.14	3.93	-	VNR	4.27[S]	0.04	NO
	12.5%	0	3 532	0	3 320	3.14	3.93	23.65[V]	0.04	30.70[V]	0.04	NO
	25.0%	0	11 712	0	4 294	3.14	3.93	7.13[S]	0.04	23.73[S]	0.04	NO
	37.5%	0	4 206	0	0	3.14	3.93	19.86[V]	0.04	-	VNR	NO
	50.0%	0	8 670	0	6 648	3.14	3.93	9.63[S]	0.04	15.33[S]	0.04	NO
	62.5%	0	3 884	0	0	3.14	3.93	21.51[V]	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	3 332	0	10 806	3.14	3.93	25.07[S]	0.04	9.43[S]	0.04	NO
	87.5%	0	3 422	0	4 424	3.14	3.93	24.41[V]	0.04	23.04[V]	0.04	NO
	100%	0	0	0	17 415	3.14	3.93	-	VNR	5.85[V]	0.04	NO
Fondazione												
Travata: Trave 1d-P3-5-6-7												
Trave 1d-P3	0%	-154 854	57 973	-154 854	11 809	3.14	3.93	0.67[S]	0.02	4.85[S]	0.02	NO
	12.5%	-154 854	45 983	0	0	3.14	3.93	0.84[S]	0.02	-	VNR	NO
	25.0%	-154 854	35 333	0	0	3.14	3.93	1.10[S]	0.02	-	VNR	NO
	37.5%	-154 854	25 451	0	0	3.14	3.93	1.53[S]	0.02	-	VNR	NO
	50.0%	-154 854	16 760	0	0	3.14	3.93	2.32[S]	0.02	-	VNR	NO
	62.5%	-138 402	12 605	-138 402	5 223	3.14	3.93	3.47[S]	0.02	11.90[S]	0.02	NO
	75.0%	-138 402	7 979	-138 402	26 609	3.14	3.93	5.48[S]	0.02	2.33[S]	0.02	NO
	87.5%	-138 402	3 626	-154 854	50 632	3.14	3.93	12.07[S]	0.02	1.13[S]	0.02	NO
	100.0%	0	0	-154 854	84 035	3.14	3.93	-	VNR	0.68[S]	0.02	NO
	12.5%	0	0	0	23 840	3.14	3.93	-	VNR	4.26[V]	0.04	NO
	25.0%	0	0	0	28 986	3.14	3.93	-	VNR	3.50[S]	0.04	NO
	37.5%	0	0	0	19 387	3.14	3.93	-	VNR	5.24[S]	0.04	NO
	50.0%	0	0	0	9 200	3.14	3.93	-	VNR	11.05[V]	0.04	NO
	62.5%	0	0	0	21 457	3.14	3.93	-	VNR	4.73[S]	0.04	NO
	75.0%	0	4 204	0	6 059	3.14	3.93	19.81[V]	0.04	16.77[V]	0.04	NO
	87.5%	0	0	0	242	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.04	NO
	100%	0	0	0	151	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.04	NO
Trave 5-6	0%	-61 259	7 626	-61 259	48 546	3.14	3.93	8.64[S]	0.03	1.73[S]	0.03	NO
	12.5%	-61 259	15 245	-61 259	22 029	3.14	3.93	4.32[S]	0.03	3.82[S]	0.03	NO
	25.0%	-61 259	18 853	-61 259	3 521	3.14	3.93	3.49[S]	0.03	23.94[S]	0.03	NO
	37.5%	-46 856	19 839	0	0	3.14	3.93	3.53[V]	0.03	-	VNR	NO
	50.0%	-53 920	16 792	0	0	3.14	3.93	4.05[V]	0.03	-	VNR	NO
	62.5%	-57 357	8 072	0	0	3.14	3.93	8.30[S]	0.03	-	VNR	NO
	75.0%	0	0	-57 357	15 424	3.14	3.93	-	VNR	5.53[S]	0.03	NO
	87.5%	0	0	-41 535	45 654	3.14	3.93	-	VNR	1.96[V]	0.03	NO
	100%	0	0	-46 856	82 670	3.14	3.93	-	VNR	1.06[V]	0.03	NO
Trave 6-7	0%	0	0	355 054	180 083	3.14	3.93	-	VNR	1.09[V]	0.07	NO
	12.5%	0	0	354 138	66 493	3.14	3.93	-	VNR	2.96[V]	0.07	NO
	25.0%	237 334	16 033	0	0	3.14	3.93	9.19[S]	0.06	-	VNR	NO
	37.5%	373 664	75 816	0	0	3.14	3.93	2.42[V]	0.07	-	VNR	NO
	50.0%	373 664	106 707	0	0	3.14	3.93	1.72[V]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	372 418	112 570	0	0	3.14	3.93	1.62[V]	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	371 502	93 384	0	0	3.14	3.93	1.96[V]	0.07	-	VNR	NO
	87.5%	371 502	46 690	0	0	3.14	3.93	3.92[V]	0.07	-	VNR	NO
	100%	0	0	373 664	32 504	3.14	3.93	-	VNR	6.22[V]	0.07	NO
Fondazione												
Travata: Trave 11-12												
Trave 11-12	0%	0	0	0	26 831	3.14	3.93	-	VNR	3.61[V]	0.06	NO
	12.5%	0	0	0	15 025	3.14	3.93	-	VNR	6.45[V]	0.06	NO
	25.0%	0	796	0	21 178	3.14	3.93	98.65[S]	0.06	4.58[S]	0.06	NO
	37.5%	0	24 393	0	0	3.14	3.93	3.21[V]	0.06	-	VNR	NO
	50.0%	0	41 292	0	0	3.14	3.93	1.90[V]	0.06	-	VNR	NO
	62.5%	0	44 365	0	0	3.14	3.93	1.77[V]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	0	31 011	0	0	3.14	3.93	2.53[V]	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	3 618	0	3 295	3.14	3.93	21.70[V]	0.06	29.44[V]	0.06	NO
	100.0%	0	0	0	51 385	3.14	3.93	-	VNR	1.88[V]	0.06	NO
Fondazione												
Travata: Trave 36-37-P15-P16												
Trave 36-37	0%	0	0	-124 319	76 097	5.65	5.65	-	VNR	0.96[V]	0.06	NO
	12.5%	0	0	-97 289	20 103	5.65	5.65	-	VNR	3.89[V]	0.07	NO
	25.0%	-113 686	28 566	0	0	5.65	5.65	2.63[V]	0.06	-	VNR	NO
	37.5%	-115 124	47 716	0	0	5.65	5.65	1.57[V]	0.06	-	VNR	NO
	50.0%	-124 319	49 286	0	0	5.65	5.65	1.48[V]	0.06	-	VNR	NO
	62.5%	-124 171	35 399	0	0	5.65	5.65	2.07[V]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	-97 289	10 287	-84 932	2 837	5.65	5.65	7.60[V]	0.07	28.31[V]	0.07	NO
	87.5%	0	0	-113 686	50 112	5.65	5.65	-	VNR	1.50[V]	0.06	NO
	100.0%	0	0	-122 881	116 380	5.65	5.65	-	VNR	0.63[V]	0.06	NO
Trave 37-P15	0%	0	0	93 514	162 481	5.65	5.65	-	VNR	0.67[V]	0.08	NO
	12.5%	0	0	93 514	68 723	5.65	5.65	-	VNR	1.60[V]	0.08	NO
	25.0%	67 042	6 601	71 631	4 962	5.65	5.65	16.04[V]	0.08	21.49[V]	0.08	NO
	37.5%	87 611	43 011	0	0	5.65	5.65	2.54[V]	0.08	-	VNR	NO
	50.0%	87 611	64 328	0	0	5.65	5.65	1.69[V]	0.08	-	VNR	NO
	62.5%	93 514	69 794	0	0	5.65	5.65	1.58[V]	0.08	-	VNR	NO
	75.0%	93 514	61 424	0	0	5.65	5.65	1.79[V]	0.08	-	VNR	NO
	87.5%	83 949	38 680	0	0	5.65	5.65	2.81[V]	0.08	-	VNR	NO
	100%	52 324	10 929	67 042	21 630	5.65	5.65	9.46[S]	0.08	4.89[V]	0.08	NO
Trave P15-P16	0%	0	8 461	0	7 932	5.65	5.65	11.18[V]	0.07	11.92[V]	0.07	NO
	12.5%	0	0	0	16 283	5.65	5.65	-	VNR	5.81[V]	0.07	NO
	25.0%	0	0	0	6 294	5.65	5.65	-	VNR	15.03[V]	0.07	NO
	37.5%	0	0	0	1 645	5.65	5.65	-	VNR	57.51[V]	0.07	NO
	50.0%	0	143	0	651	5.65	5.65	NS	0.07	NS	0.07	NO
	62.5%	0	435	0	0	5.65	5.65	NS	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	0	567	0	25	5.65	5.65	NS	0.07	NS	0.07	NO
	87.5%	0	7	0	497	5.65	5.65	NS	0.07	NS	0.07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	100.0%	0	0	0	3 505	5.65	5.65	-	VNR	26.99[S]	0.07	NO
Fondazione												
Travata: Trave 18-19-3d												
Trave 18-19	0%	0	0	109 381	60 477	20.70	9.05	-	VNR	4.30[V]	0.06	NO
	12.5%	113 587	42 845	0	0	16.08	9.05	9.96[V]	0.07	-	VNR	NO
	25.0%	113 587	102 079	0	0	16.08	13.67	4.18[V]	0.07	-	VNR	NO
	37.5%	113 587	124 431	0	0	16.08	13.67	3.43[V]	0.07	-	VNR	NO
	50.0%	109 381	110 230	0	0	16.08	13.67	3.86[V]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	109 381	60 279	0	0	16.08	13.67	7.06[V]	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	0	0	108 297	29 392	16.08	9.05	-	VNR	8.83[V]	0.06	NO
	87.5%	0	0	113 587	155 817	16.08	9.05	-	VNR	1.67[V]	0.06	NO
	100.0%	0	0	113 587	320 488	20.70	9.05	-	VNR	0.81[V]	0.06	NO
Trave 19-3d	0%	0	0	0	291 163	20.70	9.05	-	VNR	0.79[V]	0.06	NO
	12.5%	0	0	0	221 655	20.70	9.05	-	VNR	1.04[V]	0.06	NO
	25.0%	0	0	0	161 872	20.70	9.05	-	VNR	1.42[V]	0.06	NO
	37.5%	0	0	0	111 702	20.70	9.05	-	VNR	2.07[V]	0.06	NO
	50.0%	0	0	0	71 029	20.70	9.05	-	VNR	3.25[V]	0.06	NO
	62.5%	0	0	0	39 688	20.70	9.05	-	VNR	5.83[V]	0.06	NO
	75.0%	0	0	0	17 521	20.70	9.05	-	VNR	13.20[V]	0.06	NO
	87.5%	0	0	0	4 353	20.70	9.05	-	VNR	53.16[V]	0.06	NO
	100.0%	0	4	0	3	20.70	9.05	NS	0.07	NS	0.06	NO
Fondazione												
Travata: Trave 18-23												
Trave 18-23	0%	0	0	308 244	86 709	15.39	12.32	-	VNR	4.49[V]	0.07	NO
	12.5%	234 714	14 456	0	0	15.39	12.32	30.61[V]	0.07	-	VNR	NO
	25.0%	295 053	76 289	0	0	15.39	12.32	6.01[V]	0.07	-	VNR	NO
	37.5%	295 053	107 824	0	0	15.39	12.32	4.25[V]	0.07	-	VNR	NO
	50.0%	308 244	110 553	0	0	15.39	12.32	4.17[V]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	308 244	84 117	0	0	15.39	12.32	5.49[V]	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	308 244	28 161	0	0	15.39	12.32	16.40[V]	0.07	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	282 467	64 400	15.39	12.32	-	VNR	5.94[V]	0.07	NO
	100%	0	0	112 164	84 720	0.00	0.00	-	VNR	0.00[V]	0.00	NO
Fondazione												
Travata: Trave P22-51-52												
Trave P22-51	0%	0	1 781	0	3 499	3.14	3.93	31.03[S]	0.06	19.03[S]	0.06	NO
	12.5%	0	637	0	1 442	3.14	3.93	86.78[V]	0.06	46.18[V]	0.06	NO
	25.0%	0	758	0	1 208	3.14	3.93	72.93[V]	0.06	55.12[V]	0.06	NO
	37.5%	0	72	0	1 862	3.14	3.93	NS	0.06	35.76[S]	0.06	NO
	50.0%	0	747	0	41	3.14	3.93	74.00[V]	0.06	NS	0.06	NO
	62.5%	0	1 167	0	1 147	3.14	3.93	47.37[V]	0.06	58.05[S]	0.06	NO
	75.0%	0	563	0	199	3.14	3.93	98.19[S]	0.06	NS	0.06	NO
	87.5%	0	1 275	0	0	3.14	3.93	43.35[V]	0.06	-	VNR	NO
	100.0%	0	49	0	1 744	3.14	3.93	NS	0.06	38.18[V]	0.06	NO
Trave 51-52	0%	0	1 389	0	309	3.14	3.93	39.79[V]	0.06	NS	0.06	NO
	12.5%	0	1 627	0	0	3.14	3.93	33.97[V]	0.06	-	VNR	NO
	25.0%	0	1 234	0	0	3.14	3.93	44.79[V]	0.06	-	VNR	NO
	37.5%	0	0	0	845	3.14	3.93	-	VNR	78.80[V]	0.06	NO
	50.0%	0	0	0	4 117	3.14	3.93	-	VNR	16.17[V]	0.06	NO
	62.5%	0	4 301	0	0	3.14	3.93	12.85[V]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	0	735	0	0	3.14	3.93	75.21[V]	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	0	4 858	3.14	3.93	-	VNR	13.70[V]	0.06	NO
	100.0%	0	0	0	14 468	3.14	3.93	-	VNR	4.60[V]	0.06	NO
Fondazione												
Travata: Trave 25-26												
Trave 25-26	0%	0	384	0	20 213	3.14	3.93	NS	0.04	5.04[S]	0.04	NO
	12.5%	0	3 356	0	7 520	3.14	3.93	24.89[V]	0.04	13.55[V]	0.04	NO
	25.0%	0	802	0	11 325	3.14	3.93	NS	0.04	9.00[S]	0.04	NO
	37.5%	0	3 396	0	0	3.14	3.93	24.60[V]	0.04	-	VNR	NO
	50.0%	0	576	0	9 528	3.14	3.93	NS	0.04	10.69[S]	0.04	NO
	62.5%	0	7 443	0	0	3.14	3.93	11.22[V]	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	3 325	0	1 355	3.14	3.93	25.12[S]	0.04	75.22[S]	0.04	NO
	87.5%	0	14 707	0	1 338	3.14	3.93	5.68[V]	0.04	76.18[V]	0.04	NO
	100.0%	0	21 405	0	7 020	3.14	3.93	3.90[V]	0.04	14.52[V]	0.04	NO
Fondazione												
Travata: Trave 28-29-30-31												
Trave 28-29	0%	0	0	899 792	195 233	8.04	10.81	-	VNR	2.53[V]	0.14	NO
	12.5%	887 140	17 653	0	0	8.04	10.81	24.32[V]	0.12	-	VNR	NO
	25.0%	900 076	152 059	0	0	8.04	6.79	2.83[V]	0.13	-	VNR	NO
	37.5%	900 076	219 971	0	0	12.06	6.79	2.36[V]	0.15	-	VNR	NO
	50.0%	900 076	230 133	0	0	12.06	6.79	2.26[V]	0.15	-	VNR	NO
	62.5%	899 792	189 513	0	0	12.06	6.79	2.75[V]	0.15	-	VNR	NO
	75.0%	899 792	102 458	0	0	12.06	6.79	5.08[V]	0.15	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	887 140	29 945	8.04	6.79	-	VNR	13.35[V]	0.12	NO
	100%	0	0	900 076	203 190	15.74	17.59	-	VNR	3.20[V]	0.14	NO
Trave 29-30	0%	0	0	122 577	28 990	15.74	17.59	-	VNR	15.71[V]	0.09	NO
	12.5%	108 322	12 763	0	0	7.70	10.81	17.30[V]	0.07	-	VNR	NO
	25.0%	123 141	37 132	0	0	7.70	6.79	6.05[V]	0.07	-	VNR	NO
	37.5%	123 141	48 457	0	0	7.70	6.79	4.63[V]	0.07	-	VNR	NO
	50.0%	125 461	46 768	0	0	7.70	6.79	4.81[V]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	125 461	32 200	0	0	7.70	6.79	6.99[V]	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	63 529	6 673	0	0	7.70	6.79	31.31[S]	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	123 141	34 370	7.70	13.57	-	VNR	10.53[V]	0.08	NO
	100.0%	0	0	123 141	85 071	15.39	13.57	-	VNR	4.25[V]	0.08	NO
Trave 30-31	0%	0	0	147 820	99 238	15.39	13.57	-	VNR	3.71[V]	0.08	NO
	12.5%	0	0	147 820	41 950	7.70	6.79	-	VNR	5.00[V]	0.07	NO
	25.0%	70 935	4 162	70 935	2 424	7.70	6.79	50.67[S]	0.06	78.20[S]	0.06	NO
	37.5%	147 820	29 540	0	0	7.70	6.79	7.82[V]	0.07	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	50.0%	147 820	45 892	0	0	7.70	6.79	5.03[V]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	147 820	50 681	0	0	7.70	6.79	4.56[V]	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	147 820	44 745	0	0	7.70	6.79	5.16[V]	0.07	-	VNR	NO
	87.5%	147 820	28 771	0	0	7.70	6.79	8.03[V]	0.07	-	VNR	NO
	100.0%	74 099	7 803	74 099	4 303	7.70	6.79	27.13[S]	0.06	44.24[S]	0.06	NO
Fondazione												
Travata: Trave 43-44-45-46												
Trave 43-44	0%	0	8 867	0	14 917	3.14	3.93	9.42[V]	0.04	6.83[V]	0.04	NO
	12.5%	0	3 820	0	5 917	3.14	3.93	21.87[V]	0.04	17.22[V]	0.04	NO
	25.0%	0	0	0	7 228	3.14	3.93	-	VNR	14.10[S]	0.04	NO
	37.5%	0	831	0	1 550	3.14	3.93	NS	0.04	65.76[V]	0.04	NO
	50.0%	0	6 572	0	9 198	3.14	3.93	12.71[S]	0.04	11.08[S]	0.04	NO
	62.5%	0	1 273	0	649	3.14	3.93	65.63[V]	0.04	NS	0.04	NO
	75.0%	0	8 368	0	7 938	3.14	3.93	9.98[S]	0.04	12.84[S]	0.04	NO
	87.5%	0	1 805	0	488	3.14	3.93	46.29[V]	0.04	NS	0.04	NO
	100%	0	3 675	0	6 887	3.14	3.93	22.73[S]	0.04	14.80[S]	0.04	NO
Trave 44-45	0%	0	492	0	11 310	3.14	3.93	NS	0.04	9.01[S]	0.04	NO
	12.5%	0	3 619	0	0	3.14	3.93	23.08[V]	0.04	-	VNR	NO
	25.0%	0	4 630	0	2 240	3.14	3.93	18.04[S]	0.04	45.50[S]	0.04	NO
	37.5%	0	3 835	0	0	3.14	3.93	21.78[V]	0.04	-	VNR	NO
	50.0%	0	2 256	0	7 712	3.14	3.93	37.03[S]	0.04	13.21[S]	0.04	NO
	62.5%	0	1 670	0	0	3.14	3.93	50.03[V]	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	0	0	10 540	3.14	3.93	-	VNR	9.67[S]	0.04	NO
	87.5%	0	0	0	1 608	3.14	3.93	-	VNR	63.39[S]	0.04	NO
	100%	0	0	0	13 872	3.14	3.93	-	VNR	7.34[V]	0.04	NO
Trave 45-46	0%	0	0	0	16 668	3.14	3.93	-	VNR	6.11[S]	0.04	NO
	12.5%	0	0	0	3 637	3.14	3.93	-	VNR	28.02[V]	0.04	NO
	25.0%	0	3 899	0	33	3.14	3.93	21.43[S]	0.04	NS	0.04	NO
	37.5%	0	0	0	6 856	3.14	3.93	-	VNR	14.86[S]	0.04	NO
	50.0%	0	1 430	0	0	3.14	3.93	58.43[V]	0.04	-	VNR	NO
	62.5%	0	6 508	0	430	3.14	3.93	12.83[S]	0.04	NS	0.04	NO
	75.0%	0	2 023	0	2 287	3.14	3.93	41.30[S]	0.04	44.57[S]	0.04	NO
	87.5%	0	12 382	0	0	3.14	3.93	6.74[V]	0.04	-	VNR	NO
	100%	0	37 263	0	0	3.14	3.93	2.24[V]	0.04	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 13-P4-16-22-25												
Trave 13-P4	0%	0	704	0	11 883	5.65	5.65	NS	0.05	12.17[S]	0.05	NO
	12.5%	0	1 629	0	7 445	5.65	5.65	88.83[V]	0.05	19.43[V]	0.05	NO
	25.0%	0	3 602	0	6 763	5.65	5.65	40.17[V]	0.05	21.39[V]	0.05	NO
	37.5%	0	415	0	6 585	5.65	5.65	NS	0.05	21.97[S]	0.05	NO
	50.0%	0	2 493	0	4 578	5.65	5.65	58.04[V]	0.05	31.60[V]	0.05	NO
	62.5%	0	5 821	0	5 786	5.65	5.65	24.86[V]	0.05	25.01[V]	0.05	NO
	75.0%	0	115	0	5 136	5.65	5.65	NS	0.05	28.17[S]	0.05	NO
	87.5%	0	2 949	0	5 457	5.65	5.65	49.07[V]	0.05	26.51[V]	0.05	NO
	100.0%	0	268	0	9 396	5.65	5.65	NS	0.05	15.40[S]	0.05	NO
Trave P4-16	0%	0	2 973	0	6 223	5.65	5.65	48.67[V]	0.05	23.25[V]	0.05	NO
	12.5%	0	1 525	0	3 505	5.65	5.65	94.89[V]	0.05	41.28[V]	0.05	NO
	25.0%	0	126	0	3 096	5.65	5.65	NS	0.05	46.74[S]	0.05	NO
	37.5%	0	1 818	0	2 012	5.65	5.65	79.59[V]	0.05	71.92[S]	0.05	NO
	50.0%	0	534	0	408	5.65	5.65	NS	0.05	NS	0.05	NO
	62.5%	0	1 307	0	3 809	5.65	5.65	NS	0.05	37.99[V]	0.05	NO
	75.0%	0	3 200	0	670	5.65	5.65	45.22[S]	0.05	NS	0.05	NO
	87.5%	0	2 980	0	2 383	5.65	5.65	48.56[V]	0.05	60.72[V]	0.05	NO
	100%	0	2 515	0	6 427	5.65	5.65	57.53[V]	0.05	22.51[V]	0.05	NO
Trave 16-22	0%	0	5 184	0	3 129	5.65	5.65	27.91[S]	0.05	46.24[V]	0.05	NO
	12.5%	0	346	0	3 069	5.65	5.65	NS	0.05	47.15[V]	0.05	NO
	25.0%	0	0	0	4 682	5.65	5.65	-	VNR	30.90[S]	0.05	NO
	37.5%	0	0	0	4 810	5.65	5.65	-	VNR	30.08[S]	0.05	NO
	50.0%	0	0	0	4 134	5.65	5.65	-	VNR	35.00[V]	0.05	NO
	62.5%	0	0	0	4 659	5.65	5.65	-	VNR	31.06[V]	0.05	NO
	75.0%	0	0	0	4 778	5.65	5.65	-	VNR	30.28[V]	0.05	NO
	87.5%	0	0	0	4 840	5.65	5.65	-	VNR	29.89[V]	0.05	NO
	100.0%	0	0	0	6 927	5.65	5.65	-	VNR	20.89[V]	0.05	NO
Trave 22-25	0%	0	0	0	9 736	5.65	5.65	-	VNR	14.86[S]	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	3 370	5.65	5.65	-	VNR	42.94[V]	0.05	NO
	25.0%	0	690	0	888	5.65	5.65	NS	0.05	NS	0.05	NO
	37.5%	0	1 889	0	0	5.65	5.65	76.60[V]	0.05	-	VNR	NO
	50.0%	0	3 644	0	1 476	5.65	5.65	39.71[S]	0.05	98.04[S]	0.05	NO
	62.5%	0	918	0	3 168	5.65	5.65	NS	0.05	45.67[S]	0.05	NO
	75.0%	0	2 342	0	880	5.65	5.65	61.78[V]	0.05	NS	0.05	NO
	87.5%	0	1 174	0	2 044	5.65	5.65	NS	0.05	70.79[S]	0.05	NO
	100.0%	0	2 052	0	8 293	5.65	5.65	70.52[S]	0.05	17.44[V]	0.05	NO
Fondazione												
Travata: Trave 5-12												
Trave 5-12	0%	0	122 373	0	0	3.14	3.93	0.68[V]	0.03	-	VNR	NO
	12.5%	0	139 839	0	0	3.14	3.93	0.60[V]	0.03	-	VNR	NO
	25.0%	0	149 077	0	0	3.14	3.93	0.56[V]	0.03	-	VNR	NO
	37.5%	0	149 608	0	0	3.14	3.93	0.56[V]	0.03	-	VNR	NO
	50.0%	0	141 259	0	0	3.14	3.93	0.59[V]	0.03	-	VNR	NO
	62.5%	0	123 745	0	0	3.14	3.93	0.68[V]	0.03	-	VNR	NO
	75.0%	0	96 673	0	0	3.14	3.93	0.87[V]	0.03	-	VNR	NO
	87.5%	0	59 563	0	0	3.14	3.93	1.41[V]	0.03	-	VNR	NO
	100.0%	0	11 874	0	0	3.14	3.93	7.09[V]	0.03	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 7-15-2d												
Trave 7-15	0%	0	0	162 334	56 232	3.14	3.93	-	VNR	1.62[V]	0.10	NO
	12.5%	0	0	101 399	2 965	3.14	3.93	-	VNR	27.45[S]	0.09	NO
	25.0%	162 754	29 272	0	0	3.14	3.93	2.73[V]	0.10	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	37.5%	162 754	44 226	0	0	3.14	3.93	1.81[V]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	162 334	46 035	0	0	3.14	3.93	1.73[V]	0.10	-	VNR	NO
	62.5%	162 830	36 243	0	0	3.14	3.93	2.21[V]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	162 830	13 945	0	0	3.14	3.93	5.74[V]	0.10	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	159 245	23 622	3.14	3.93	-	VNR	3.85[V]	0.10	NO
	100.0%	0	0	162 754	78 754	3.14	3.93	-	VNR	1.16[V]	0.10	NO
Trave 15-2d	0%	0	0	145 043	64 642	3.14	3.93	-	VNR	1.37[V]	0.10	NO
	12.5%	0	0	145 043	23 123	3.14	3.93	-	VNR	3.83[V]	0.10	NO
	25.0%	139 345	8 371	0	0	3.14	3.93	9.11[V]	0.09	-	VNR	NO
	37.5%	152 866	28 578	0	0	3.14	3.93	2.74[V]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	152 866	38 657	0	0	3.14	3.93	2.03[V]	0.10	-	VNR	NO
	62.5%	152 866	38 449	0	0	3.14	3.93	2.04[V]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	150 845	27 279	0	0	3.14	3.93	2.86[V]	0.09	-	VNR	NO
	87.5%	96 115	5 296	0	0	3.14	3.93	13.04[S]	0.09	-	VNR	NO
	100%	0	0	152 866	32 390	3.14	3.93	-	VNR	2.77[V]	0.10	NO
Fondazione												
Trave P12-31	0%	0	0	177 042	71 727	3.14	3.93	-	VNR	1.31[V]	0.10	NO
	12.5%	0	0	117 314	17 227	3.14	3.93	-	VNR	4.88[S]	0.09	NO
	25.0%	175 882	18 337	0	0	3.14	3.93	4.48[V]	0.10	-	VNR	NO
	37.5%	177 042	36 548	0	0	3.14	3.93	2.25[V]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	177 042	42 084	0	0	3.14	3.93	1.96[V]	0.10	-	VNR	NO
	62.5%	177 042	37 210	0	0	3.14	3.93	2.21[V]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	177 042	22 888	0	0	3.14	3.93	3.60[V]	0.10	-	VNR	NO
	87.5%	117 440	670	117 440	2 358	3.14	3.93	NS	0.09	35.66[S]	0.09	NO
	100.0%	0	0	175 882	36 256	3.14	3.93	-	VNR	2.58[V]	0.10	NO
Fondazione												
Trave P16-38	0%	0	0	0	1 394	3.14	3.93	-	VNR	47.77[S]	0.06	NO
	12.5%	0	947	0	0	3.14	3.93	58.37[V]	0.06	-	VNR	NO
	25.0%	0	0	0	416	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.06	NO
	37.5%	0	62	0	408	3.14	3.93	NS	0.06	NS	0.06	NO
	50.0%	0	958	0	0	3.14	3.93	57.70[V]	0.06	-	VNR	NO
	62.5%	0	0	0	1 315	3.14	3.93	-	VNR	50.64[V]	0.06	NO
	75.0%	0	390	0	68	3.14	3.93	NS	0.06	NS	0.06	NO
	87.5%	0	507	0	0	3.14	3.93	NS	0.06	-	VNR	NO
	100%	0	0	0	2 632	3.14	3.93	-	VNR	25.30[V]	0.06	NO
Trave 38-41	0%	0	0	0	1 805	3.14	3.93	-	VNR	36.89[S]	0.06	NO
	12.5%	0	0	0	806	3.14	3.93	-	VNR	82.61[V]	0.06	NO
	25.0%	0	352	0	108	3.14	3.93	NS	0.06	NS	0.06	NO
	37.5%	0	651	0	0	3.14	3.93	84.91[V]	0.06	-	VNR	NO
	50.0%	0	413	0	0	3.14	3.93	NS	0.06	-	VNR	NO
	62.5%	0	218	0	82	3.14	3.93	NS	0.06	NS	0.06	NO
	75.0%	0	0	0	1 181	3.14	3.93	-	VNR	56.38[S]	0.06	NO
	87.5%	0	0	0	1 716	3.14	3.93	-	VNR	38.80[V]	0.06	NO
	100%	0	154	0	1 042	3.14	3.93	NS	0.06	63.90[S]	0.06	NO
Trave 41-49	0%	0	0	0	2 948	3.14	3.93	-	VNR	22.58[V]	0.06	NO
	12.5%	0	742	0	0	3.14	3.93	74.50[V]	0.06	-	VNR	NO
	25.0%	0	731	0	0	3.14	3.93	75.62[V]	0.06	-	VNR	NO
	37.5%	0	0	0	1 128	3.14	3.93	-	VNR	59.03[S]	0.06	NO
	50.0%	0	1 843	0	907	3.14	3.93	29.99[S]	0.06	73.41[S]	0.06	NO
	62.5%	0	1 289	0	0	3.14	3.93	42.88[V]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	0	659	0	0	3.14	3.93	83.88[V]	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	93	0	959	3.14	3.93	NS	0.06	69.43[S]	0.06	NO
	100%	0	1 204	0	696	3.14	3.93	45.91[S]	0.06	95.67[S]	0.06	NO
Trave 49-P19	0%	0	0	0	3 561	3.14	3.93	-	VNR	18.70[S]	0.06	NO
	12.5%	0	1 489	0	0	3.14	3.93	37.12[V]	0.06	-	VNR	NO
	25.0%	0	72	0	1 710	3.14	3.93	NS	0.06	38.94[S]	0.06	NO
	37.5%	0	2 362	0	0	3.14	3.93	23.40[V]	0.06	-	VNR	NO
	50.0%	0	1 211	0	373	3.14	3.93	45.64[S]	0.06	NS	0.06	NO
	62.5%	0	3 369	0	0	3.14	3.93	16.40[V]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	0	3 440	0	0	3.14	3.93	16.07[V]	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	5 590	0	318	3.14	3.93	9.88[V]	0.06	NS	0.06	NO
	100%	0	5 908	0	0	3.14	3.93	9.35[V]	0.06	-	VNR	NO
Fondazione												
Trave 36-46	0%	0	0	0	3 954	5.65	5.65	-	VNR	23.92[V]	0.07	NO
	12.5%	0	0	0	1 197	5.65	5.65	-	VNR	79.04[V]	0.07	NO
	25.0%	0	0	0	5 506	5.65	5.65	-	VNR	17.18[V]	0.07	NO
	37.5%	0	0	0	12 076	5.65	5.65	-	VNR	7.83[V]	0.07	NO
	50.0%	0	4 043	0	0	5.65	5.65	23.40[V]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	0	610	0	314	5.65	5.65	NS	0.07	NS	0.07	NO
	75.0%	0	0	0	3 937	5.65	5.65	-	VNR	24.03[V]	0.07	NO
	87.5%	0	5 327	0	253	5.65	5.65	17.76[V]	0.07	NS	0.07	NO
	100%	0	0	0	176	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.07	NO
Trave 46-P22	0%	0	0	0	272	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.08	NO
	12.5%	0	0	0	4 314	5.65	5.65	-	VNR	21.74[V]	0.08	NO
	25.0%	0	9 262	0	0	5.65	5.65	10.12[V]	0.08	-	VNR	NO
	37.5%	0	2 159	0	0	5.65	5.65	43.45[V]	0.08	-	VNR	NO
	50.0%	0	0	0	4 295	5.65	5.65	-	VNR	21.84[S]	0.08	NO
	62.5%	0	4 547	0	0	5.65	5.65	20.63[V]	0.08	-	VNR	NO
	75.0%	0	2 099	0	0	5.65	5.65	44.69[V]	0.08	-	VNR	NO
	87.5%	0	230	0	3 292	5.65	5.65	NS	0.08	28.49[S]	0.08	NO
	100.0%	0	0	0	229	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.08	NO
Fondazione												
Trave 23-27	0%	269 400	34 490	0	0	20.70	9.05	16.71[V]	0.09	-	VNR	NO
	12.5%	281 477	100 890	0	0	16.08	9.05	4.67[V]	0.08	-	VNR	NO
	25.0%	281 477	134 926	0	0	16.08	13.67	3.49[V]	0.07	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N-m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N-m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	37.5%	281 477	137 737	0	0	16.08	13.67	3.42[V]	0.07	-	VNR	NO
	50.0%	283 395	110 534	0	0	16.08	13.67	4.26[V]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	283 395	53 829	0	0	16.08	13.67	8.76[V]	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	0	0	269 400	37 689	16.08	9.05	-	VNR	8.02[V]	0.06	NO
	87.5%	0	0	269 400	155 524	16.08	9.05	-	VNR	1.94[V]	0.06	NO
	100%	0	0	281 477	307 461	20.70	9.05	-	VNR	0.99[V]	0.07	NO
Trave 27-4d	0%	0	0	0	241 391	20.70	9.05	-	VNR	0.95[V]	0.06	NO
	12.5%	0	0	0	183 014	20.70	9.05	-	VNR	1.26[V]	0.06	NO
	25.0%	0	0	0	133 081	20.70	9.05	-	VNR	1.73[V]	0.06	NO
	37.5%	0	0	0	91 438	20.70	9.05	-	VNR	2.53[V]	0.06	NO
	50.0%	0	0	0	57 880	20.70	9.05	-	VNR	3.99[V]	0.06	NO
	62.5%	0	0	0	32 196	20.70	9.05	-	VNR	7.18[V]	0.06	NO
	75.0%	0	0	0	14 149	20.70	9.05	-	VNR	16.35[V]	0.06	NO
	87.5%	0	0	0	3 494	20.70	9.05	-	VNR	66.23[V]	0.06	NO
	100.0%	0	5	0	1	20.70	9.05	NS	0.07	NS	0.06	NO
Fondazione												
Travata: Trave 26-34-43												
Trave 26-34	0%	0	0	0	18 464	3.14	3.93	-	VNR	5.52[V]	0.04	NO
	12.5%	0	2 668	0	0	3.14	3.93	31.31[V]	0.04	-	VNR	NO
	25.0%	0	5 748	0	1 400	3.14	3.93	14.53[S]	0.04	72.81[S]	0.04	NO
	37.5%	0	3 955	0	0	3.14	3.93	21.12[V]	0.04	-	VNR	NO
	50.0%	0	2 656	0	4 858	3.14	3.93	31.45[S]	0.04	20.98[S]	0.04	NO
	62.5%	0	2 352	0	0	3.14	3.93	35.52[V]	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	501	0	6 323	3.14	3.93	NS	0.04	16.12[S]	0.04	NO
	87.5%	0	779	0	0	3.14	3.93	NS	0.04	-	VNR	NO
	100%	0	0	0	8 921	3.14	3.93	-	VNR	11.42[V]	0.04	NO
Trave 34-43	0%	0	0	0	11 951	3.14	3.93	-	VNR	8.52[V]	0.04	NO
	12.5%	0	4 166	0	590	3.14	3.93	20.05[V]	0.04	NS	0.04	NO
	25.0%	0	4 316	0	0	3.14	3.93	19.35[V]	0.04	-	VNR	NO
	37.5%	0	4 818	0	0	3.14	3.93	17.34[V]	0.04	-	VNR	NO
	50.0%	0	4 997	0	0	3.14	3.93	16.72[V]	0.04	-	VNR	NO
	62.5%	0	5 092	0	0	3.14	3.93	16.40[V]	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	6 326	0	0	3.14	3.93	13.20[V]	0.04	-	VNR	NO
	87.5%	0	7 089	0	0	3.14	3.93	11.78[V]	0.04	-	VNR	NO
	100.0%	0	0	0	24 807	3.14	3.93	-	VNR	4.10[V]	0.04	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- N_{Ed,s}, M_{Ed,3,s}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- N_{Ed,i}, M_{Ed,3,i}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- A_{s,s}, A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.
- (X/d)_s** Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
- (X/d)_i** Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
- CS_s, CS_i** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Travata: Trave P21-50-P22															
Piano seminterrato															
Trave P21-50	0%	+	4 420	27.12	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-11 568	10.36	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	12.5%	+	7 015	17.09	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-3 489	34.35	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	25.0%	+	4 052	29.58	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-4 106	29.19	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	37.5%	+	1 793	66.85	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-5 809	20.63	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	50.0%	+	1 827	65.60	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-11 287	10.62	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	62.5%	+	22 667	5.29	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-15 865	7.55	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	75.0%	+	21 082	5.69	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-16 240	7.38	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
87.5%	+	14 851	8.07	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	-	-19 033	6.30	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
100.0%	+	4 331	27.67	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	-	-13	NS	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
Trave 50-P22	0%	+	19 247	6.23	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-15 509	7.73	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	12.5%	+	20 783	5.77	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	25.0%	+	31 033	3.86	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	37.5%	+	25 818	4.64	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	50.0%	+	37 335	3.21	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	426 949	119 859	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _I	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	C _{Tg} ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-17 139	9.32	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
	87.5%	+	0	-	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
		-	-21 022	7.60	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
	100.0 %	+	38 509	4.15	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 18-19-3d				
Trave 18-19	0%	+	0	-	1 639 396	123 914	47 457	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
		-	-348 254	0.36	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	12.5%	+	0	-	1 639 396	123 914	47 457	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
		-	-236 240	0.52	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	25.0%	+	0	-	1 639 396	123 914	47 457	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
		-	-125 812	0.98	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	37.5%	+	0	-	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	-16 945	7.31	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	50.0%	+	96 874	1.28	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	62.5%	+	206 549	0.60	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	75.0%	+	317 851	0.39	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 639 396	123 914	47 457	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
	87.5%	+	430 921	0.29	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 639 396	123 914	47 457	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
	100.0 %	+	544 955	0.23	1 639 396	123 914	47 457	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 639 396	123 914	47 457	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 18-23				
Trave 18-23	0%	+	0	-	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	-357 833	0.35	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	12.5%	+	0	-	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	-255 432	0.49	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	25.0%	+	0	-	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	-155 729	0.80	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	37.5%	+	0	-	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	-58 437	2.12	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	50.0%	+	43 519	2.85	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	62.5%	+	137 633	0.90	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	75.0%	+	231 429	0.54	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	87.5%	+	325 077	0.38	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	418 428	0.30	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 643	123 914	112 164	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
Fondazione											Travata: Trave P22-51-52				
Trave P22-51	0%	+	6 827	24.31	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-22 499	7.38	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	12.5%	+	19 668	8.44	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-4 966	33.42	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	25.0%	+	6 226	26.66	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-19 990	8.30	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	37.5%	+	18 756	8.85	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-468	NS	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	50.0%	+	12 245	13.55	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-13 365	12.42	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	62.5%	+	0	-	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-20 759	7.99	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	75.0%	+	13 147	12.62	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-1 310	NS	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ct _g ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r	
			[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
Trave P4-16	50.0%	-	-31 271	7.94	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	53 949	4.60	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	62.5%	-	-48 435	5.13	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	46 411	5.35	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	75.0%	-	-56 375	4.40	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	58 178	4.27	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	87.5%	-	-34 472	7.20	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	29 475	8.42	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	100.0 %	-	-30 157	8.23	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	45 139	5.50	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	Trave 16-22	0%	-	-8 255	30.08	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
			+	6 418	38.68	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
12.5%		-	-39 918	6.22	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	19 931	12.46	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
25.0%		-	-28 069	8.85	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	34 767	7.14	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
37.5%		-	-14 852	16.72	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	8 366	29.68	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
50.0%		-	-27 643	8.98	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	23 403	10.61	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
62.5%		-	-13 570	18.30	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	38 544	6.44	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
75.0%	-	-5 337	46.52	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
	+	12 797	19.40	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
87.5%	-	-15 513	16.00	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
	+	26 150	9.49	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
100%	-	-2 960	83.88	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
	+	41 589	5.97	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
Trave 22-25	0%	-	0	-	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	13 105	18.94	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	12.5%	-	-31 197	7.96	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	40 036	6.20	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	25.0%	-	0	-	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	38 670	6.42	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	37.5%	-	0	-	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	38 610	6.43	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	50.0%	-	0	-	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	37 927	6.55	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	62.5%	-	0	-	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		+	38 899	6.38	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
75.0%	-	0	-	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
	+	40 935	6.07	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
87.5%	-	0	-	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
	+	37 921	6.55	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
100.0 %	-	0	-	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
	+	38 735	6.41	1 125 942	248 271	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		
Fondazione Trave 5-12	0%	-	0	-	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		+	-99 393	2.60	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	12.5%	-	0	-	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		+	-67 027	3.85	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	25.0%	-	0	-	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		+	-42 372	6.09	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	37.5%	-	25 020	10.32	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		+	-17 580	14.68	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	50.0%	-	54 639	4.72	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		+	0	-	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	62.5%	-	93 571	2.76	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		+	0	-	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
75.0%	-	134 764	1.92	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO		
	+	0	-	1 532 638	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO		

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _L	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	⊙	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]		
Trave 38-41	0%	+	0	-	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-27 638	6.00	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	12.5%	+	20 559	8.07	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	0	-	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	25.0%	+	13 361	12.42	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	0	-	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	37.5%	+	8 961	18.52	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-7 933	20.92	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	50.0%	+	2 874	57.74	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-11 978	13.86	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
Trave 41-49	0%	+	0	-	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-33 674	4.93	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	12.5%	+	10 504	15.80	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-3 298	50.32	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	25.0%	+	1 933	85.86	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-12 807	12.96	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	37.5%	+	0	-	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-29 576	5.61	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	50.0%	+	21 547	7.70	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-3 107	53.41	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
Trave 49-P19	0%	+	0	-	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-37 868	4.38	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	12.5%	+	6 551	25.33	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-15 179	10.93	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	25.0%	+	0	-	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-33 017	5.03	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	37.5%	+	9 960	16.66	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-9 660	17.18	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
	50.0%	+	0	-	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
		-	-31 432	5.28	722 529	165 958	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO	
Fondazione	0%	+	0	-	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-26 952	5.93	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	12.5%	+	0	-	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-18 352	8.71	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	25.0%	+	0	-	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-78 719	2.03	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	37.5%	+	0	-	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-93 661	1.71	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	50.0%	+	0	-	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-34 780	4.59	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
Travata: Trave 36-46-P22	0%	+	0	-	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-48 235	3.31	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	75.0%	+	0	-	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-54 521	2.93	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	87.5%	+	14 071	11.35	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-28 144	5.68	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	100%	+	9 892	16.15	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	0	-	790 403	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
	Trave 46-P22	0%	+	0	-	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
			-	-10 878	14.69	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
12.5%		+	0	-	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-71 618	2.23	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
25.0%		+	0	-	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-50 607	3.16	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
Trave 46-P22	37.5%	+	0	-	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
		-	-50 412	3.17	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO	
50.0%	+	0	-	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO		

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%o _{LI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
		-	-50 139	3.19	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
	62.5%	+	5 989	26.68	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
		-	-27 945	5.72	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
	75.0%	+	12 070	13.24	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
		-	-15 490	10.31	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
	87.5%	+	32 934	4.85	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
	100.0 %	+	8 599	18.58	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	724 536	159 761	0	0	0	0	2.50	0.05026	0.0000	0.0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 23-27-4d				
Trave 23-27	0%	+	0	-	1 645 731	123 914	113 075	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
		-	-252 084	0.49	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	12.5%	+	0	-	1 645 731	123 914	113 075	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
		-	-154 537	0.80	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	25.0%	+	0	-	1 645 731	123 914	113 075	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
		-	-60 233	2.06	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	37.5%	+	37 279	3.32	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	50.0%	+	127 637	0.97	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
	62.5%	+	217 911	0.57	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 731	123 914	113 075	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
	75.0%	+	308 780	0.40	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 731	123 914	113 075	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
	87.5%	+	400 308	0.31	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 731	123 914	113 075	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
	100%	+	491 670	0.25	1 645 731	123 914	113 075	0	0	0	2.50	0.02513	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 645 731	123 914	113 075	127 781	0	0	2.50	0.02513	4.6181	0.0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 26-34-43				
Trave 26-34	0%	+	0	-	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-87 640	2.95	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	12.5%	+	4 197	61.51	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-43 989	5.87	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	25.0%	+	44 940	5.74	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-15 668	16.48	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	37.5%	+	24 658	10.47	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-22 736	11.35	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	50.0%	+	60 139	4.29	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	62.5%	+	39 450	6.54	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-17 090	15.11	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	75.0%	+	66 045	3.91	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	87.5%	+	41 794	6.18	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-16 848	15.32	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	100%	+	59 494	4.34	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
Fondazione											Travata: Trave 34-43				
Trave 34-43	0%	+	0	-	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-64 060	4.03	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	12.5%	+	24 239	10.65	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-19 309	13.37	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	25.0%	+	19 664	13.13	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-32 678	7.90	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	37.5%	+	22 069	11.70	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-43 941	5.88	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	50.0%	+	25 809	10.00	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-42 075	6.14	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	62.5%	+	29 307	8.81	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-32 883	7.85	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	75.0%	+	38 674	6.68	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
		-	-27 482	9.39	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	87.5%	+	36 334	7.11	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	-2 896	89.14	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
	100.0%	+	89 746	2.88	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO
		-	0	-	1 123 934	258 158	0	0	0	0	2.50	0.05236	0.0000	0.0000	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}** Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg_⊙** Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.
- A_{sw}** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- A_{sw,p}** Area dei ferri piegati.
- A_{s,Dg}** Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
Piano seminterrato												
Travata: Trave P21-50-P22												
Trave P21-50	0%	0	0	0	237	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.10	NO
	12.5%	0	132	0	0	3.14	3.93	NS	0.10	-	VNR	NO
	25.0%	0	251	0	0	3.14	3.93	NS	0.10	-	VNR	NO
	37.5%	0	393	0	0	3.14	3.93	NS	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	0	525	0	413	3.14	3.93	77.23[S]	0.10	NS	0.10	NO
	62.5%	0	1 271	0	751	3.14	3.93	31.90[S]	0.10	64.34[S]	0.10	NO
	75.0%	0	912	0	0	3.14	3.93	44.46[S]	0.10	-	VNR	NO
	87.5%	0	1 381	0	0	3.14	3.93	29.36[S]	0.10	-	VNR	NO
100.0%	0	0	0	54	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.10	NO	
Trave 50-P22	0%	0	3 407	0	0	3.14	3.93	11.90[S]	0.10	-	VNR	NO
	12.5%	0	615	0	0	3.14	3.93	65.93[S]	0.10	-	VNR	NO
	25.0%	0	724	0	0	3.14	3.93	56.00[S]	0.10	-	VNR	NO
	37.5%	0	1 248	0	0	3.14	3.93	32.49[S]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	0	1 245	0	0	3.14	3.93	32.57[S]	0.10	-	VNR	NO
	62.5%	0	2 452	0	0	3.14	3.93	16.53[S]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	0	6 121	0	0	3.14	3.93	6.62[S]	0.10	-	VNR	NO
	87.5%	0	7 935	0	0	3.14	3.93	5.11[S]	0.10	-	VNR	NO
100.0%	0	0	0	19 531	3.14	3.93	-	VNR	2.47[S]	0.10	NO	
Piano seminterrato												
Travata: Trave P24-P25												
Trave P24-P25	0%	0	0	0	5 824	3.14	3.93	-	VNR	8.29[S]	0.10	NO
	12.5%	0	2 342	0	0	3.14	3.93	17.31[S]	0.10	-	VNR	NO
	25.0%	0	2 103	0	0	3.14	3.93	19.28[S]	0.10	-	VNR	NO
	37.5%	0	2 154	0	0	3.14	3.93	18.82[S]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	0	741	0	0	3.14	3.93	54.72[S]	0.10	-	VNR	NO
	62.5%	0	2 130	0	0	3.14	3.93	19.03[S]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	0	1 075	0	0	3.14	3.93	37.72[S]	0.10	-	VNR	NO
	87.5%	0	1 742	0	0	3.14	3.93	23.27[S]	0.10	-	VNR	NO
100.0%	0	1 636	0	1 452	3.14	3.93	24.78[S]	0.10	33.28[S]	0.10	NO	
Piano seminterrato												
Travata: Trave P17-50												
Trave P17-50	0%	0	58	0	84	3.14	3.93	NS	0.10	NS	0.10	NO
	12.5%	0	715	0	175	3.14	3.93	56.71[S]	0.10	NS	0.10	NO
	25.0%	0	5 449	0	1 683	3.14	3.93	7.44[S]	0.10	28.71[S]	0.10	NO
	37.5%	0	10 655	0	0	3.14	3.93	3.80[S]	0.10	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	50.0%	0	2 473	0	6 205	3.14	3.93	16.39[S]	0.10	7.78[S]	0.10	NO
	62.5%	0	389	0	2 835	3.14	3.93	NS	0.10	17.04[S]	0.10	NO
	75.0%	0	317	0	83	3.14	3.93	NS	0.10	NS	0.10	NO
	87.5%	0	3 965	0	0	3.14	3.93	10.22[S]	0.10	-	VNR	NO
	100%	0	0	0	6 158	3.14	3.93	-	VNR	7.84[S]	0.10	NO
Piano seminterrato								Travata: Trave 51-P24				
Trave 51-P24	0%	0	0	0	17 466	3.14	3.93	-	VNR	2.76[S]	0.10	NO
	12.5%	0	0	0	7 415	3.14	3.93	-	VNR	6.51[S]	0.10	NO
	25.0%	0	0	0	5 324	3.14	3.93	-	VNR	9.07[S]	0.10	NO
	37.5%	0	1 135	0	0	3.14	3.93	35.72[S]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	0	0	0	2 589	3.14	3.93	-	VNR	18.66[S]	0.10	NO
	62.5%	0	2 871	0	0	3.14	3.93	14.12[S]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	0	509	0	423	3.14	3.93	79.66[S]	0.10	NS	0.10	NO
	87.5%	0	4 224	0	0	3.14	3.93	9.59[S]	0.10	-	VNR	NO
	100%	0	7 792	0	0	3.14	3.93	5.20[S]	0.10	-	VNR	NO
Piano seminterrato								Travata: Trave 52-P25				
Trave 52-P25	0%	0	3 882	0	23 992	3.14	3.93	10.44[S]	0.10	2.01[S]	0.10	NO
	12.5%	0	0	0	4 865	3.14	3.93	-	VNR	9.93[S]	0.10	NO
	25.0%	0	5 385	0	2 825	3.14	3.93	7.53[S]	0.10	17.10[S]	0.10	NO
	37.5%	0	1 884	0	0	3.14	3.93	21.52[S]	0.10	-	VNR	NO
	50.0%	0	4 817	0	0	3.14	3.93	8.41[S]	0.10	-	VNR	NO
	62.5%	0	1 966	0	0	3.14	3.93	20.62[S]	0.10	-	VNR	NO
	75.0%	0	4 699	0	0	3.14	3.93	8.62[S]	0.10	-	VNR	NO
	87.5%	0	2 460	0	0	3.14	3.93	16.48[S]	0.10	-	VNR	NO
	100.0%	0	4 979	0	0	3.14	3.93	8.14[S]	0.10	-	VNR	NO
Fondazione								Travata: Trave 1-P1-2-3-1c				
Trave 1-P1	0%	0	0	0	189	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	10 440	5.65	5.65	-	VNR	13.86[S]	0.05	NO
	25.0%	0	0	0	7 225	5.65	5.65	-	VNR	20.02[S]	0.05	NO
	37.5%	0	0	0	5 655	5.65	5.65	-	VNR	25.58[S]	0.05	NO
	50.0%	0	0	0	6 853	5.65	5.65	-	VNR	21.11[S]	0.05	NO
	62.5%	0	0	0	3 097	5.65	5.65	-	VNR	46.72[S]	0.05	NO
	75.0%	0	0	0	8 415	5.65	5.65	-	VNR	17.19[S]	0.05	NO
	87.5%	0	0	0	2 853	5.65	5.65	-	VNR	50.72[S]	0.05	NO
	100%	0	0	0	10 006	5.65	5.65	-	VNR	14.46[S]	0.05	NO
Trave P1-2	0%	0	0	0	2 690	5.65	5.65	-	VNR	53.79[S]	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	1 935	5.65	5.65	-	VNR	74.78[S]	0.05	NO
	25.0%	0	0	0	4 385	5.65	5.65	-	VNR	33.00[S]	0.05	NO
	37.5%	0	23	0	425	5.65	5.65	NS	0.05	NS	0.05	NO
	50.0%	0	0	0	1 864	5.65	5.65	-	VNR	77.63[S]	0.05	NO
	62.5%	0	1 917	0	0	5.65	5.65	75.48[S]	0.05	-	VNR	NO
	75.0%	0	680	0	150	5.65	5.65	NS	0.05	NS	0.05	NO
	87.5%	0	0	0	11	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.05	NO
	100%	0	0	0	120	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.05	NO
Trave 2-3	0%	0	2 139	0	1 603	5.65	5.65	67.65[S]	0.05	90.27[S]	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	4 330	5.65	5.65	-	VNR	33.42[S]	0.05	NO
	25.0%	0	0	0	5 737	5.65	5.65	-	VNR	25.22[S]	0.05	NO
	37.5%	0	0	0	6 499	5.65	5.65	-	VNR	22.26[S]	0.05	NO
	50.0%	0	0	0	4 939	5.65	5.65	-	VNR	29.29[S]	0.05	NO
	62.5%	0	0	0	7 075	5.65	5.65	-	VNR	20.45[S]	0.05	NO
	75.0%	0	0	0	7 624	5.65	5.65	-	VNR	18.98[S]	0.05	NO
	87.5%	0	0	0	6 043	5.65	5.65	-	VNR	23.94[S]	0.05	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _L	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100%	0	0	0	7 952	5.65	5.65	-	VNR	18.19[S]	0.05	NO
Trave 3-1c	0%	0	0	0	10 426	5.65	5.65	-	VNR	13.87[S]	0.05	NO
	12.5%	0	124	0	5 098	5.65	5.65	NS	0.05	28.38[S]	0.05	NO
	25.0%	0	2 884	0	4 812	5.65	5.65	50.17[S]	0.05	30.07[S]	0.05	NO
	37.5%	0	4 181	0	4 641	5.65	5.65	34.61[S]	0.05	31.18[S]	0.05	NO
	50.0%	0	3 205	0	3 565	5.65	5.65	45.15[S]	0.05	40.59[S]	0.05	NO
	62.5%	0	4 397	0	3 699	5.65	5.65	32.91[S]	0.05	39.12[S]	0.05	NO
	75.0%	0	3 655	0	3 685	5.65	5.65	39.59[S]	0.05	39.27[S]	0.05	NO
	87.5%	0	348	0	1 788	5.65	5.65	NS	0.05	80.93[S]	0.05	NO
	100.0%	0	0	0	4 823	5.65	5.65	-	VNR	30.00[S]	0.05	NO
Fondazione						Travata: Trave 1-13						
Trave 1-13	0%	0	0	0	20 860	3.14	3.93	-	VNR	4.88[S]	0.04	NO
	12.5%	0	0	0	1 625	3.14	3.93	-	VNR	62.72[S]	0.04	NO
	25.0%	0	8 843	0	1 425	3.14	3.93	9.44[S]	0.04	71.53[S]	0.04	NO
	37.5%	0	2 199	0	0	3.14	3.93	37.99[S]	0.04	-	VNR	NO
	50.0%	0	5 929	0	3 907	3.14	3.93	14.09[S]	0.04	26.09[S]	0.04	NO
	62.5%	0	1 476	0	0	3.14	3.93	56.60[S]	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	800	0	8 274	3.14	3.93	NS	0.04	12.31[S]	0.04	NO
	87.5%	0	0	0	2 510	3.14	3.93	-	VNR	40.61[S]	0.04	NO
100%	0	0	0	14 974	3.14	3.93	-	VNR	6.80[S]	0.04	NO	
Fondazione						Travata: Trave 1d-P3-5-6-7						
Trave 1d-P3	0%	-104 206	45 502	0	0	3.14	3.93	1.17[S]	0.03	-	VNR	NO
	12.5%	-104 206	38 688	0	0	3.14	3.93	1.38[S]	0.03	-	VNR	NO
	25.0%	-104 206	31 564	0	0	3.14	3.93	1.69[S]	0.03	-	VNR	NO
	37.5%	-104 206	23 801	0	0	3.14	3.93	2.25[S]	0.03	-	VNR	NO
	50.0%	-104 206	15 388	0	0	3.14	3.93	3.48[S]	0.03	-	VNR	NO
	62.5%	-87 754	9 515	-87 754	2 133	3.14	3.93	6.13[S]	0.03	35.97[S]	0.03	NO
	75.0%	-87 754	1 833	-87 754	20 463	3.14	3.93	31.84[S]	0.03	3.75[S]	0.03	NO
	87.5%	0	0	-87 754	44 029	3.14	3.93	-	VNR	1.74[S]	0.03	NO
100.0%	0	0	-87 754	72 822	3.14	3.93	-	VNR	1.05[S]	0.03	NO	
Trave P3-5	0%	0	0	0	27 381	3.14	3.93	-	VNR	3.71[S]	0.04	NO
	12.5%	0	0	0	19 131	3.14	3.93	-	VNR	5.31[S]	0.04	NO
	25.0%	0	0	0	25 847	3.14	3.93	-	VNR	3.93[S]	0.04	NO
	37.5%	0	0	0	16 988	3.14	3.93	-	VNR	5.98[S]	0.04	NO
	50.0%	0	0	0	7 436	3.14	3.93	-	VNR	13.67[S]	0.04	NO
	62.5%	0	0	0	18 167	3.14	3.93	-	VNR	5.59[S]	0.04	NO
	75.0%	0	1 673	0	1 753	3.14	3.93	49.78[S]	0.04	57.99[S]	0.04	NO
	87.5%	0	0	0	169	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.04	NO
100%	0	0	0	106	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.04	NO	
Trave 5-6	0%	0	0	-53 787	39 133	3.14	3.93	-	VNR	2.20[S]	0.03	NO
	12.5%	-53 787	9 079	-53 787	15 863	3.14	3.93	7.49[S]	0.03	5.44[S]	0.03	NO
	25.0%	-53 787	15 222	0	0	3.14	3.93	4.47[S]	0.03	-	VNR	NO
	37.5%	-53 787	16 708	0	0	3.14	3.93	4.07[S]	0.03	-	VNR	NO
	50.0%	-53 509	13 119	0	0	3.14	3.93	5.19[S]	0.03	-	VNR	NO
	62.5%	-49 885	7 026	0	0	3.14	3.93	9.84[S]	0.03	-	VNR	NO
	75.0%	0	0	-49 885	13 066	3.14	3.93	-	VNR	6.70[S]	0.03	NO
	87.5%	0	0	-49 885	36 457	3.14	3.93	-	VNR	2.40[S]	0.03	NO
100%	0	0	-49 885	67 902	3.14	3.93	-	VNR	1.28[S]	0.03	NO	
Trave 6-7	0%	0	0	240 954	133 531	3.14	3.93	-	VNR	1.24[S]	0.06	NO
	12.5%	0	0	240 954	50 397	3.14	3.93	-	VNR	3.31[S]	0.06	NO
	25.0%	240 954	14 783	0	0	3.14	3.93	10.03[S]	0.06	-	VNR	NO
	37.5%	243 269	50 717	0	0	3.14	3.93	2.93[S]	0.06	-	VNR	NO
	50.0%	240 954	70 896	0	0	3.14	3.93	2.09[S]	0.06	-	VNR	NO
	62.5%	240 954	75 643	0	0	3.14	3.93	1.96[S]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	240 954	63 443	0	0	3.14	3.93	2.33[S]	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	243 079	32 605	0	0	3.14	3.93	4.56[S]	0.06	-	VNR	NO
	100%	0	0	243 079	21 833	3.14	3.93	-	VNR	7.66[S]	0.06	NO
Fondazione						Travata: Trave 11-12						
Trave 11-12	0%	0	0	0	20 377	3.14	3.93	-	VNR	4.76[S]	0.06	NO
	12.5%	0	0	0	11 459	3.14	3.93	-	VNR	8.46[S]	0.06	NO
	25.0%	0	0	0	16 890	3.14	3.93	-	VNR	5.74[S]	0.06	NO
	37.5%	0	16 298	0	0	3.14	3.93	4.81[S]	0.06	-	VNR	NO
	50.0%	0	27 908	0	0	3.14	3.93	2.81[S]	0.06	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	62.5%	0	30 254	0	0	3.14	3.93	2.59[S]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	0	22 011	0	0	3.14	3.93	3.56[S]	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	1 448	0	1 562	3.14	3.93	54.23[S]	0.06	62.11[S]	0.06	NO
	100.0%	0	0	0	34 998	3.14	3.93	-	VNR	2.77[S]	0.06	NO
Fondazione												
Travata: Trave 36-37-P15-P16												
Trave 36-37	0%	0	0	-92 067	57 960	5.65	5.65	-	VNR	1.36[S]	0.07	NO
	12.5%	0	0	-92 067	14 951	5.65	5.65	-	VNR	5.29[S]	0.07	NO
	25.0%	-92 067	15 540	0	0	5.65	5.65	5.09[S]	0.07	-	VNR	NO
	37.5%	-91 572	29 778	0	0	5.65	5.65	2.66[S]	0.07	-	VNR	NO
	50.0%	-91 572	32 748	0	0	5.65	5.65	2.41[S]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	-91 572	24 410	0	0	5.65	5.65	3.24[S]	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	-85 787	4 695	0	0	5.65	5.65	17.07[S]	0.07	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	-91 572	27 921	5.65	5.65	-	VNR	2.83[S]	0.07	NO
	100.0%	0	0	-91 572	72 006	5.65	5.65	-	VNR	1.10[S]	0.07	NO
Trave 37-P15	0%	0	0	56 348	106 689	5.65	5.65	-	VNR	0.97[S]	0.08	NO
	12.5%	0	0	56 348	44 462	5.65	5.65	-	VNR	2.34[S]	0.08	NO
	25.0%	56 348	2 719	56 348	603	5.65	5.65	38.28[S]	0.08	NS	0.08	NO
	37.5%	56 348	29 047	0	0	5.65	5.65	3.58[S]	0.08	-	VNR	NO
	50.0%	56 914	42 992	0	0	5.65	5.65	2.42[S]	0.08	-	VNR	NO
	62.5%	56 914	46 905	0	0	5.65	5.65	2.22[S]	0.08	-	VNR	NO
	75.0%	56 723	41 489	0	0	5.65	5.65	2.51[S]	0.08	-	VNR	NO
	87.5%	56 451	27 564	0	0	5.65	5.65	3.77[S]	0.08	-	VNR	NO
	100%	56 723	4 901	56 723	14 125	5.65	5.65	21.25[S]	0.08	7.37[S]	0.08	NO
Trave P15-P16	0%	0	5 246	0	4 388	5.65	5.65	18.03[S]	0.07	21.56[S]	0.07	NO
	12.5%	0	0	0	10 540	5.65	5.65	-	VNR	8.97[S]	0.07	NO
	25.0%	0	0	0	3 830	5.65	5.65	-	VNR	24.70[S]	0.07	NO
	37.5%	0	0	0	945	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.07	NO
	50.0%	0	0	0	286	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.07	NO
	62.5%	0	245	0	0	5.65	5.65	NS	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	0	263	0	0	5.65	5.65	NS	0.07	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	0	407	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.07	NO
	100.0%	0	0	0	3 072	5.65	5.65	-	VNR	30.79[S]	0.07	NO
Fondazione												
Travata: Trave 18-19-3d												
Trave 18-19	0%	0	0	68 606	43 344	20.70	9.05	-	VNR	5.75[S]	0.06	NO
	12.5%	68 606	25 936	0	0	16.08	9.05	16.00[S]	0.07	-	VNR	NO
	25.0%	68 606	64 570	0	0	16.08	13.67	6.42[S]	0.07	-	VNR	NO
	37.5%	65 992	79 696	0	0	16.08	13.67	5.20[S]	0.07	-	VNR	NO
	50.0%	66 527	71 471	0	0	16.08	13.67	5.80[S]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	69 078	39 608	0	0	16.08	13.67	10.48[S]	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	0	0	69 078	17 722	16.08	9.05	-	VNR	14.07[S]	0.06	NO
	87.5%	0	0	66 303	98 540	16.08	9.05	-	VNR	2.52[S]	0.06	NO
	100.0%	0	0	66 178	204 679	20.70	9.05	-	VNR	1.21[S]	0.06	NO
Trave 19-3d	0%	0	0	0	190 172	20.70	9.05	-	VNR	1.21[S]	0.06	NO
	12.5%	0	0	0	144 510	20.70	9.05	-	VNR	1.60[S]	0.06	NO
	25.0%	0	0	0	105 320	20.70	9.05	-	VNR	2.19[S]	0.06	NO
	37.5%	0	0	0	72 519	20.70	9.05	-	VNR	3.19[S]	0.06	NO
	50.0%	0	0	0	45 960	20.70	9.05	-	VNR	5.03[S]	0.06	NO
	62.5%	0	0	0	25 631	20.70	9.05	-	VNR	9.02[S]	0.06	NO
	75.0%	0	0	0	11 333	20.70	9.05	-	VNR	20.42[S]	0.06	NO
	87.5%	0	0	0	2 818	20.70	9.05	-	VNR	82.12[S]	0.06	NO
	100.0%	0	2	0	0	20.70	9.05	NS	0.07	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 18-23												
Trave 18-23	0%	0	0	187 163	54 404	15.39	12.32	-	VNR	6.57[S]	0.07	NO
	12.5%	187 163	11 089	0	0	15.39	12.32	38.78[S]	0.07	-	VNR	NO
	25.0%	187 163	50 359	0	0	15.39	12.32	8.54[S]	0.07	-	VNR	NO
	37.5%	187 294	70 209	0	0	15.39	12.32	6.12[S]	0.07	-	VNR	NO
	50.0%	188 022	70 839	0	0	15.39	12.32	6.07[S]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	187 457	52 187	0	0	15.39	12.32	8.24[S]	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	187 568	15 017	0	0	15.39	12.32	28.64[S]	0.07	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	187 364	44 324	15.39	12.32	-	VNR	8.06[S]	0.07	NO
	100%	0	0	187 163	119 660	0.00	0.00	-	VNR	0.00[S]	0.00	NO
Fondazione												
Travata: Trave P22-51-52												
Trave P22-51	0%	0	784	0	2 502	3.14	3.93	70.51[S]	0.06	26.61[S]	0.06	NO
	12.5%	0	0	0	877	3.14	3.93	-	VNR	75.93[S]	0.06	NO
	25.0%	0	0	0	969	3.14	3.93	-	VNR	68.72[S]	0.06	NO
	37.5%	0	0	0	1 508	3.14	3.93	-	VNR	44.15[S]	0.06	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	50.0%	0	204	0	0	3.14	3.93	NS	0.06	-	VNR	NO
	62.5%	0	153	0	895	3.14	3.93	NS	0.06	74.40[S]	0.06	NO
	75.0%	0	429	0	65	3.14	3.93	NS	0.06	NS	0.06	NO
	87.5%	0	750	0	0	3.14	3.93	73.70[S]	0.06	-	VNR	NO
	100.0%	0	0	0	1 397	3.14	3.93	-	VNR	47.66[S]	0.06	NO
Trave 51-52	0%	0	702	0	110	3.14	3.93	78.74[S]	0.06	NS	0.06	NO
	12.5%	0	1 069	0	0	3.14	3.93	51.71[S]	0.06	-	VNR	NO
	25.0%	0	853	0	0	3.14	3.93	64.80[S]	0.06	-	VNR	NO
	37.5%	0	0	0	617	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.06	NO
	50.0%	0	0	0	3 228	3.14	3.93	-	VNR	20.62[S]	0.06	NO
	62.5%	0	3 157	0	0	3.14	3.93	17.51[S]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	0	495	0	0	3.14	3.93	NS	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	0	3 660	3.14	3.93	-	VNR	18.19[S]	0.06	NO
	100.0%	0	0	0	10 559	3.14	3.93	-	VNR	6.30[S]	0.06	NO
Fondazione								Travata: Trave 25-26				
Trave 25-26	0%	0	0	0	17 819	3.14	3.93	-	VNR	5.72[S]	0.04	NO
	12.5%	0	0	0	4 548	3.14	3.93	-	VNR	22.41[S]	0.04	NO
	25.0%	0	0	0	9 871	3.14	3.93	-	VNR	10.32[S]	0.04	NO
	37.5%	0	2 510	0	0	3.14	3.93	33.28[S]	0.04	-	VNR	NO
	50.0%	0	0	0	8 034	3.14	3.93	-	VNR	12.68[S]	0.04	NO
	62.5%	0	5 532	0	0	3.14	3.93	15.10[S]	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	2 494	0	524	3.14	3.93	33.50[S]	0.04	NS	0.04	NO
	87.5%	0	10 414	0	0	3.14	3.93	8.02[S]	0.04	-	VNR	NO
	100.0%	0	16 943	0	0	3.14	3.93	4.93[S]	0.04	-	VNR	NO
Fondazione								Travata: Trave 28-29-30-31				
Trave 28-29	0%	0	0	580 626	128 506	8.04	10.81	-	VNR	3.23[S]	0.11	NO
	12.5%	580 626	10 883	0	0	8.04	10.81	32.32[S]	0.10	-	VNR	NO
	25.0%	580 626	98 168	0	0	8.04	6.79	3.58[S]	0.10	-	VNR	NO
	37.5%	581 782	142 507	0	0	12.06	6.79	3.11[S]	0.12	-	VNR	NO
	50.0%	581 782	149 477	0	0	12.06	6.79	2.97[S]	0.12	-	VNR	NO
	62.5%	581 782	123 504	0	0	12.06	6.79	3.59[S]	0.12	-	VNR	NO
	75.0%	581 782	67 424	0	0	12.06	6.79	6.58[S]	0.12	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	581 782	18 649	8.04	6.79	-	VNR	17.31[S]	0.10	NO
	100%	0	0	581 782	131 301	15.74	17.59	-	VNR	4.36[S]	0.12	NO
Trave 29-30	0%	0	0	73 897	20 177	15.74	17.59	-	VNR	21.95[S]	0.09	NO
	12.5%	73 897	9 235	0	0	7.70	10.81	22.94[S]	0.07	-	VNR	NO
	25.0%	73 897	25 000	0	0	7.70	6.79	8.46[S]	0.06	-	VNR	NO
	37.5%	69 895	32 036	0	0	7.70	6.79	6.57[S]	0.06	-	VNR	NO
	50.0%	71 433	31 189	0	0	7.70	6.79	6.76[S]	0.06	-	VNR	NO
	62.5%	71 433	22 324	0	0	7.70	6.79	9.45[S]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	71 433	5 672	0	0	7.70	6.79	37.20[S]	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	71 433	24 982	7.70	13.57	-	VNR	13.95[S]	0.08	NO
	100.0%	0	0	71 433	59 496	15.39	13.57	-	VNR	5.86[S]	0.08	NO
Trave 30-31	0%	0	0	81 189	69 149	15.39	13.57	-	VNR	5.07[S]	0.08	NO
	12.5%	0	0	81 189	30 392	7.70	6.79	-	VNR	6.32[S]	0.06	NO
	25.0%	81 189	3 067	81 189	1 329	7.70	6.79	69.64[S]	0.06	NS	0.06	NO
	37.5%	81 189	21 264	0	0	7.70	6.79	10.04[S]	0.06	-	VNR	NO
	50.0%	81 189	31 332	0	0	7.70	6.79	6.81[S]	0.06	-	VNR	NO
	62.5%	81 189	34 107	0	0	7.70	6.79	6.26[S]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	81 189	29 877	0	0	7.70	6.79	7.14[S]	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	84 352	20 564	0	0	7.70	6.79	10.42[S]	0.06	-	VNR	NO
	100.0%	84 352	5 714	84 352	2 214	7.70	6.79	37.52[S]	0.06	87.21[S]	0.06	NO
Fondazione								Travata: Trave 43-44-45-46				
Trave 43-44	0%	0	0	0	10 262	3.14	3.93	-	VNR	9.93[S]	0.04	NO
	12.5%	0	0	0	3 323	3.14	3.93	-	VNR	30.67[S]	0.04	NO
	25.0%	0	0	0	5 920	3.14	3.93	-	VNR	17.21[S]	0.04	NO
	37.5%	0	0	0	919	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.04	NO
	50.0%	0	3 653	0	6 279	3.14	3.93	22.87[S]	0.04	16.23[S]	0.04	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	62.5%	0	592	0	402	3.14	3.93]	0.04]	0.04	NO
	75.0%	0	5 350	0	4 920	3.14	3.93	15.61[S	0.04	20.71[S	0.04	NO
	87.5%	0	698	0	0	3.14	3.93]	0.04	-	VNR	NO
	100%	0	1 720	0	4 932	3.14	3.93	48.57[S	0.04	20.66[S	0.04	NO
Trave 44-45	0%	0	0	0	9 065	3.14	3.93	-	VNR	11.24[S	0.04	NO
	12.5%	0	2 083	0	0	3.14	3.93	40.11[S	0.04	-	VNR	NO
	25.0%	0	3 315	0	925	3.14	3.93	25.20[S	0.04	NS	0.04	NO
	37.5%	0	2 459	0	0	3.14	3.93	33.97[S	0.04	-	VNR	NO
	50.0%	0	275	0	5 731	3.14	3.93	NS	0.04	17.78[S	0.04	NO
	62.5%	0	1 210	0	0	3.14	3.93	69.05[S	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	0	0	8 652	3.14	3.93	-	VNR	11.78[S	0.04	NO
	87.5%	0	0	0	1 367	3.14	3.93	-	VNR	74.56[S	0.04	NO
	100%	0	0	0	10 444	3.14	3.93	-	VNR	9.76[S	0.04	NO
Trave 45-46	0%	0	0	0	14 099	3.14	3.93	-	VNR	7.22[S	0.04	NO
	12.5%	0	0	0	2 989	3.14	3.93	-	VNR	34.10[S	0.04	NO
	25.0%	0	3 155	0	0	3.14	3.93	26.48[S	0.04	-	VNR	NO
	37.5%	0	0	0	5 630	3.14	3.93	-	VNR	18.10[S	0.04	NO
	50.0%	0	1 152	0	0	3.14	3.93	72.53[S	0.04	-	VNR	NO
	62.5%	0	5 203	0	0	3.14	3.93	16.05[S	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	1 226	0	1 490	3.14	3.93	68.15[S	0.04	68.41[S	0.04	NO
	87.5%	0	7 997	0	0	3.14	3.93	10.44[S	0.04	-	VNR	NO
	100%	0	24 043	0	0	3.14	3.93	3.47[S	0.04	-	VNR	NO
Fondazione								Travata: Trave 13-P4-16-22-25				
Trave 13-P4	0%	0	0	0	9 762	5.65	5.65	-	VNR	14.82[S	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	4 917	5.65	5.65	-	VNR	29.43[S	0.05	NO
	25.0%	0	0	0	4 845	5.65	5.65	-	VNR	29.86[S	0.05	NO
	37.5%	0	0	0	5 545	5.65	5.65	-	VNR	26.09[S	0.05	NO
	50.0%	0	0	0	2 771	5.65	5.65	-	VNR	52.22[S	0.05	NO
	62.5%	0	0	0	4 276	5.65	5.65	-	VNR	33.84[S	0.05	NO
	75.0%	0	0	0	4 346	5.65	5.65	-	VNR	33.29[S	0.05	NO
	87.5%	0	0	0	2 920	5.65	5.65	-	VNR	49.55[S	0.05	NO
	100.0%	0	0	0	7 634	5.65	5.65	-	VNR	18.95[S	0.05	NO
Trave P4-16	0%	0	0	0	3 821	5.65	5.65	-	VNR	37.87[S	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	2 117	5.65	5.65	-	VNR	68.35[S	0.05	NO
	25.0%	0	0	0	2 544	5.65	5.65	-	VNR	56.88[S	0.05	NO
	37.5%	0	378	0	1 512	5.65	5.65	NS	0.05	95.70[S	0.05	NO
	50.0%	0	372	0	18	5.65	5.65	NS	0.05	NS	0.05	NO
	62.5%	0	740	0	1 316	5.65	5.65	NS	0.05	NS	0.05	NO
	75.0%	0	2 764	0	0	5.65	5.65	52.35[S	0.05	-	VNR	NO
	87.5%	0	1 668	0	0	5.65	5.65	86.75[S	0.05	-	VNR	NO
	100%	0	583	0	1 195	5.65	5.65	NS	0.05	NS	0.05	NO
Trave 16-22	0%	0	3 877	0	1 095	5.65	5.65	37.32[S	0.05	NS	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	1 769	5.65	5.65	-	VNR	81.80[S	0.05	NO
	25.0%	0	0	0	3 866	5.65	5.65	-	VNR	37.43[S	0.05	NO
	37.5%	0	0	0	4 063	5.65	5.65	-	VNR	35.61[S	0.05	NO
	50.0%	0	0	0	3 555	5.65	5.65	-	VNR	40.70[S	0.05	NO
	62.5%	0	0	0	3 622	5.65	5.65	-	VNR	39.95[S	0.05	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _L	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	75.0%	0	0	0	3 501	5.65	5.65	-	VNR	41.33[S]	0.05	NO
	87.5%	0	0	0	3 458	5.65	5.65	-	VNR	41.84[S]	0.05	NO
	100.0%	0	0	0	4 698	5.65	5.65	-	VNR	30.80[S]	0.05	NO
Trave 22-25	0%	0	0	0	8 628	5.65	5.65	-	VNR	16.77[S]	0.05	NO
	12.5%	0	0	0	2 945	5.65	5.65	-	VNR	49.13[S]	0.05	NO
	25.0%	0	0	0	704	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.05	NO
	37.5%	0	1 214	0	0	5.65	5.65	NS	0.05	-	VNR	NO
	50.0%	0	2 686	0	518	5.65	5.65	53.87[S]	0.05	NS	0.05	NO
	62.5%	0	0	0	2 641	5.65	5.65	-	VNR	54.79[S]	0.05	NO
	75.0%	0	32	0	56	5.65	5.65	NS	0.05	NS	0.05	NO
	87.5%	0	603	0	1 473	5.65	5.65	NS	0.05	98.24[S]	0.05	NO
	100.0%	0	264	0	5 872	5.65	5.65	NS	0.05	24.64[S]	0.05	NO
Fondazione						Travata: Trave 5-12						
Trave 5-12	0%	0	89 612	0	0	3.14	3.93	0.94[S]	0.03	-	VNR	NO
	12.5%	0	97 420	0	0	3.14	3.93	0.86[S]	0.03	-	VNR	NO
	25.0%	0	100 219	0	0	3.14	3.93	0.84[S]	0.03	-	VNR	NO
	37.5%	0	97 946	0	0	3.14	3.93	0.86[S]	0.03	-	VNR	NO
	50.0%	0	90 435	0	0	3.14	3.93	0.93[S]	0.03	-	VNR	NO
	62.5%	0	80 431	0	0	3.14	3.93	1.04[S]	0.03	-	VNR	NO
	75.0%	0	64 734	0	0	3.14	3.93	1.30[S]	0.03	-	VNR	NO
	87.5%	0	41 090	0	0	3.14	3.93	2.05[S]	0.03	-	VNR	NO
	100.0%	0	9 155	0	0	3.14	3.93	9.20[S]	0.03	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 7-15-2d						
Trave 7-15	0%	0	0	104 435	39 445	3.14	3.93	-	VNR	2.07[S]	0.09	NO
	12.5%	0	0	104 435	2 630	3.14	3.93	-	VNR	31.15[S]	0.09	NO
	25.0%	105 567	19 668	0	0	3.14	3.93	3.59[S]	0.09	-	VNR	NO
	37.5%	105 567	29 694	0	0	3.14	3.93	2.37[S]	0.09	-	VNR	NO
	50.0%	105 567	30 867	0	0	3.14	3.93	2.28[S]	0.09	-	VNR	NO
	62.5%	104 508	24 283	0	0	3.14	3.93	2.90[S]	0.09	-	VNR	NO
	75.0%	105 649	9 911	0	0	3.14	3.93	7.13[S]	0.09	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	105 649	16 881	3.14	3.93	-	VNR	4.86[S]	0.09	NO
	100.0%	0	0	105 649	55 282	3.14	3.93	-	VNR	1.48[S]	0.09	NO
Trave 15-2d	0%	0	0	98 751	44 310	3.14	3.93	-	VNR	1.82[S]	0.09	NO
	12.5%	0	0	98 692	15 433	3.14	3.93	-	VNR	5.24[S]	0.09	NO
	25.0%	98 692	6 011	0	0	3.14	3.93	11.56[S]	0.09	-	VNR	NO
	37.5%	98 692	19 683	0	0	3.14	3.93	3.53[S]	0.09	-	VNR	NO
	50.0%	98 692	26 312	0	0	3.14	3.93	2.64[S]	0.09	-	VNR	NO
	62.5%	99 781	26 507	0	0	3.14	3.93	2.62[S]	0.09	-	VNR	NO
	75.0%	99 781	19 431	0	0	3.14	3.93	3.58[S]	0.09	-	VNR	NO
	87.5%	99 781	4 442	0	0	3.14	3.93	15.69[S]	0.09	-	VNR	NO
	100%	0	0	99 781	24 775	3.14	3.93	-	VNR	3.27[S]	0.09	NO
Fondazione						Travata: Trave P12-31						
Trave P12-31	0%	0	0	118 334	56 186	3.14	3.93	-	VNR	1.49[S]	0.09	NO
	12.5%	0	0	118 334	14 925	3.14	3.93	-	VNR	5.64[S]	0.09	NO
	25.0%	118 334	13 817	0	0	3.14	3.93	5.26[S]	0.09	-	VNR	NO
	37.5%	118 461	24 877	0	0	3.14	3.93	2.92[S]	0.09	-	VNR	NO
	50.0%	118 632	28 649	0	0	3.14	3.93	2.54[S]	0.09	-	VNR	NO
	62.5%	118 461	25 806	0	0	3.14	3.93	2.82[S]	0.09	-	VNR	NO
	75.0%	118 461	16 451	0	0	3.14	3.93	4.42[S]	0.09	-	VNR	NO
	87.5%	118 461	113	118 461	1 801	3.14	3.93	NS	0.09	46.78[S]	0.09	NO
	100.0%	0	0	119 246	25 531	3.14	3.93	-	VNR	3.30[S]	0.09	NO
Fondazione						Travata: Trave P16-38-41-49-P19						
Trave P16-38	0%	0	0	0	1 155	3.14	3.93	-	VNR	57.65[S]	0.06	NO
	12.5%	0	720	0	0	3.14	3.93	76.78[S]	0.06	-	VNR	NO
	25.0%	0	0	0	252	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.06	NO
	37.5%	0	0	0	300	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.06	NO
	50.0%	0	652	0	0	3.14	3.93	84.78[S]	0.06	-	VNR	NO
	62.5%	0	0	0	951	3.14	3.93	-	VNR	70.02[S]	0.06	NO
	75.0%	0	300	0	0	3.14	3.93	NS	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	346	0	0	3.14	3.93	NS	0.06	-	VNR	NO
	100%	0	0	0	1 958	3.14	3.93	-	VNR	34.01[S]	0.06	NO
Trave 38-41	0%	0	0	0	1 567	3.14	3.93	-	VNR	42.49[S]	0.06	NO
	12.5%	0	0	0	618	3.14	3.93	-	VNR	NS	0.06	NO
	25.0%	0	262	0	18	3.14	3.93	NS	0.06	NS	0.06	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	37.5%	0	548	0	0	3.14	3.93	NS	0.06	-	VNR	NO
	50.0%	0	348	0	0	3.14	3.93	NS	0.06	-	VNR	NO
	62.5%	0	159	0	23	3.14	3.93	NS	0.06	NS	0.06	NO
	75.0%	0	0	0	996	3.14	3.93	-	VNR	66.85[S]	0.06	NO
	87.5%	0	0	0	1 403	3.14	3.93	-	VNR	47.46[S]	0.06	NO
	100%	0	0	0	802	3.14	3.93	-	VNR	83.03[S]	0.06	NO
Trave 41-49	0%	0	0	0	2 403	3.14	3.93	-	VNR	27.71[S]	0.06	NO
	12.5%	0	625	0	0	3.14	3.93	88.45[S]	0.06	-	VNR	NO
	25.0%	0	551	0	0	3.14	3.93	NS	0.06	-	VNR	NO
	37.5%	0	0	0	926	3.14	3.93	-	VNR	71.91[S]	0.06	NO
	50.0%	0	1 304	0	368	3.14	3.93	42.39[S]	0.06	NS	0.06	NO
	62.5%	0	1 051	0	0	3.14	3.93	52.59[S]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	0	537	0	0	3.14	3.93	NS	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	0	767	3.14	3.93	-	VNR	86.82[S]	0.06	NO
	100%	0	840	0	332	3.14	3.93	65.81[S]	0.06	NS	0.06	NO
Trave 49-P19	0%	0	0	0	3 014	3.14	3.93	-	VNR	22.09[S]	0.06	NO
	12.5%	0	1 038	0	0	3.14	3.93	53.25[S]	0.06	-	VNR	NO
	25.0%	0	0	0	1 389	3.14	3.93	-	VNR	47.94[S]	0.06	NO
	37.5%	0	1 713	0	0	3.14	3.93	32.27[S]	0.06	-	VNR	NO
	50.0%	0	929	0	91	3.14	3.93	59.50[S]	0.06	NS	0.06	NO
	62.5%	0	2 401	0	0	3.14	3.93	23.02[S]	0.06	-	VNR	NO
	75.0%	0	2 524	0	0	3.14	3.93	21.90[S]	0.06	-	VNR	NO
	87.5%	0	4 057	0	0	3.14	3.93	13.62[S]	0.06	-	VNR	NO
	100%	0	4 601	0	0	3.14	3.93	12.01[S]	0.06	-	VNR	NO
Fondazione								Travata: Trave 36-46-P22				
Trave 36-46	0%	0	0	0	2 357	5.65	5.65	-	VNR	40.14[S]	0.07	NO
	12.5%	0	0	0	943	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.07	NO
	25.0%	0	0	0	3 496	5.65	5.65	-	VNR	27.06[S]	0.07	NO
	37.5%	0	0	0	7 869	5.65	5.65	-	VNR	12.02[S]	0.07	NO
	50.0%	0	2 559	0	0	5.65	5.65	36.97[S]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	0	316	0	44	5.65	5.65	NS	0.07	NS	0.07	NO
	75.0%	0	0	0	2 378	5.65	5.65	-	VNR	39.78[S]	0.07	NO
	87.5%	0	2 499	0	0	5.65	5.65	37.86[S]	0.07	-	VNR	NO
	100%	0	0	0	135	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.07	NO
Trave 46-P22	0%	0	0	0	199	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.08	NO
	12.5%	0	0	0	2 952	5.65	5.65	-	VNR	31.78[S]	0.08	NO
	25.0%	0	6 942	0	0	5.65	5.65	13.51[S]	0.08	-	VNR	NO
	37.5%	0	1 460	0	0	5.65	5.65	64.25[S]	0.08	-	VNR	NO
	50.0%	0	0	0	3 600	5.65	5.65	-	VNR	26.06[S]	0.08	NO
	62.5%	0	3 062	0	0	5.65	5.65	30.63[S]	0.08	-	VNR	NO
	75.0%	0	1 647	0	0	5.65	5.65	56.96[S]	0.08	-	VNR	NO
	87.5%	0	0	0	2 642	5.65	5.65	-	VNR	35.50[S]	0.08	NO
	100.0%	0	0	0	179	5.65	5.65	-	VNR	NS	0.08	NO
Fondazione								Travata: Trave 23-27-4d				
Trave 23-27	0%	176 810	25 382	0	0	20.70	9.05	21.75[S]	0.08	-	VNR	NO
	12.5%	176 810	66 794	0	0	16.08	9.05	6.64[S]	0.07	-	VNR	NO
	25.0%	175 166	88 027	0	0	16.08	13.67	5.03[S]	0.07	-	VNR	NO
	37.5%	175 166	89 684	0	0	16.08	13.67	4.94[S]	0.07	-	VNR	NO
	50.0%	175 166	71 453	0	0	16.08	13.67	6.20[S]	0.07	-	VNR	NO
	62.5%	177 152	33 611	0	0	16.08	13.67	13.20[S]	0.07	-	VNR	NO
	75.0%	0	0	178 369	25 110	16.08	9.05	-	VNR	11.08[S]	0.06	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	87.5%	0	0	175 166	102 918	16.08	9.05	-	VNR	2.69[S]	0.06	NO
	100%	0	0	175 166	201 104	20.70	9.05	-	VNR	1.38[S]	0.06	NO
Trave 27-4d	0%	0	0	0	157 100	20.70	9.05	-	VNR	1.47[S]	0.06	NO
	12.5%	0	0	0	118 960	20.70	9.05	-	VNR	1.94[S]	0.06	NO
	25.0%	0	0	0	86 388	20.70	9.05	-	VNR	2.67[S]	0.06	NO
	37.5%	0	0	0	59 268	20.70	9.05	-	VNR	3.90[S]	0.06	NO
	50.0%	0	0	0	37 431	20.70	9.05	-	VNR	6.18[S]	0.06	NO
	62.5%	0	0	0	20 793	20.70	9.05	-	VNR	11.13[S]	0.06	NO
	75.0%	0	0	0	9 148	20.70	9.05	-	VNR	25.29[S]	0.06	NO
	87.5%	0	0	0	2 260	20.70	9.05	-	VNR	NS	0.06	NO
	100.0%	0	0	0	1	20.70	9.05	-	VNR	NS	0.06	NO
Fondazione						Travata: Trave 26-34-43						
Trave 26-34	0%	0	0	0	15 514	3.14	3.93	-	VNR	6.57[S]	0.04	NO
	12.5%	0	1 805	0	0	3.14	3.93	46.29[S]	0.04	-	VNR	NO
	25.0%	0	4 447	0	99	3.14	3.93	18.78[S]	0.04	NS	0.04	NO
	37.5%	0	2 956	0	0	3.14	3.93	28.26[S]	0.04	-	VNR	NO
	50.0%	0	1 274	0	3 476	3.14	3.93	65.58[S]	0.04	29.32[S]	0.04	NO
	62.5%	0	1 816	0	0	3.14	3.93	46.01[S]	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	0	0	5 070	3.14	3.93	-	VNR	20.10[S]	0.04	NO
	87.5%	0	614	0	0	3.14	3.93	NS	0.04	-	VNR	NO
	100%	0	0	0	7 762	3.14	3.93	-	VNR	13.13[S]	0.04	NO
Trave 34-43	0%	0	0	0	8 961	3.14	3.93	-	VNR	11.37[S]	0.04	NO
	12.5%	0	3 162	0	0	3.14	3.93	26.42[S]	0.04	-	VNR	NO
	25.0%	0	2 794	0	0	3.14	3.93	29.90[S]	0.04	-	VNR	NO
	37.5%	0	3 069	0	0	3.14	3.93	27.22[S]	0.04	-	VNR	NO
	50.0%	0	3 094	0	0	3.14	3.93	27.00[S]	0.04	-	VNR	NO
	62.5%	0	3 257	0	0	3.14	3.93	25.65[S]	0.04	-	VNR	NO
	75.0%	0	3 922	0	0	3.14	3.93	21.30[S]	0.04	-	VNR	NO
	87.5%	0	2 832	0	0	3.14	3.93	29.50[S]	0.04	-	VNR	NO
	100.0%	0	0	0	20 868	3.14	3.93	-	VNR	4.88[S]	0.04	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- (X/d)_s** Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
- (X/d)_i** Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
- N_{Ed,sr}** Sollecitazioni di progetto per armatura superiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,s}**
- N_{Ed,ir}** Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,3,i}**
- A_{s,s}, A_{s,i}** Armatura a flessione superiore e inferiore.
- CS_s, CS_i** Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg@	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Piano seminterrato						Travata: Trave P21-50-P22						
Trave P21-50	0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-6 960	19.80	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	12.5%	+	3 999	34.47	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-473	NS	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	25.0%	+	1 725	79.91	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-1 779	77.48	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	37.5%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-3 638	37.89	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	50.0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-7 536	18.29	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	62.5%	+	11 606	11.88	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-4 804	28.69	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	75.0%	+	10 344	13.33	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-5 502	25.05	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	87.5%	+	5 130	26.87	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-9 312	14.80	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

IdTr	%LLI	+ / -	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	100.0 %	+	3 078	44.78	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
Trave 50-P22	0%	+	9 244	14.91	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-5 506	25.03	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	15 258	9.03	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	22 880	6.02	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	19 115	7.21	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	29 179	4.72	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	55 624	2.48	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	82 244	1.68	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	97 656	1.41	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
100%	+	111 266	1.24	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
Piano seminterrato			Travata: Trave P24-P25								
Trave P24-P25	0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-33 628	4.10	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-20 032	6.88	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-11 658	11.82	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-10 599	13.00	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-13 982	9.86	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-5 742	24.01	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	13 535	10.18	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	10 385	13.27	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	-	-4 091	33.69	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
100.0 %	+	22 282	6.19	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
Piano seminterrato			Travata: Trave P17-50								
Trave P17-50	0%	+	1 715	80.37	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-9 367	14.72	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	3 770	36.56	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-11 950	11.53	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-20 596	6.69	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	20 460	6.74	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-11 146	12.37	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	49 378	2.79	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-2 072	66.52	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	7 136	19.32	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-1 370	NS	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	12 193	11.30	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-4 165	33.09	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	28 129	4.90	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	-	-3 525	39.10	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
100%	+	29 417	4.69	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
Piano seminterrato			Travata: Trave 51-P24								
Trave 51-P24	0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-72 633	1.90	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-63 505	2.17	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-51 643	2.67	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-42 535	3.24	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-44 221	3.12	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-35 349	3.90	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-36 484	3.78	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	-	-27 607	4.99	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
100%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	-	-22 635	6.09	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
Piano seminterrato			Travata: Trave 52-P25								
Trave 52-P25	0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
		-	-88 029	1.57	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50
	-	-78 054	1.77	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg _θ	
	25.0%	+	0	-	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-67 938	2.03	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	37.5%	+	2 478	55.62	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-44 776	3.08	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	50.0%	+	9 676	14.25	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-34 922	3.95	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	62.5%	+	1 692	81.46	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-27 194	5.07	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	75.0%	+	8 206	16.80	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-17 556	7.85	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	87.5%	+	1 839	74.95	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-15 607	8.83	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
	100.0%	+	6 760	20.39	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
		-	-5 234	26.34	640 424	137 838	0	0	0	0	2.50	
Fondazione							Travata: Trave 1-P1-2-3-1c					
Trave 1-P1	0%	+	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-7 310	39.06	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	12.5%	+	4 350	65.63	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-29 848	9.57	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	25.0%	+	22 416	12.74	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-14 526	19.66	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	37.5%	+	14 863	19.21	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-26 075	10.95	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	50.0%	+	34 127	8.37	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-9 621	29.68	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
Trave P1-2	62.5%	+	31 159	9.16	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-20 305	14.06	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	75.0%	+	50 515	5.65	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-3 353	85.15	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	87.5%	+	24 885	11.47	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-11 109	25.70	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	100%	+	44 416	6.43	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	Trave P1-2	0%	+	2 033	NS	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
			-	-19 849	14.38	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
12.5%		+	12 352	23.11	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-10 778	26.49	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
25.0%		+	23 576	12.11	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-774	NS	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
37.5%		+	8 955	31.88	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-5 635	50.67	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
50.0%		+	20 278	14.08	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
Trave 2-3	62.5%	+	8 406	33.97	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	75.0%	+	19 122	14.93	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	87.5%	+	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-4 437	64.35	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	100%	+	6 501	43.92	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	Trave 2-3	0%	+	1 761	NS	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
			-	-11 479	24.87	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
12.5%		+	34 978	8.16	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
25.0%		+	37 181	7.68	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
37.5%		+	42 376	6.74	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
50.0%		+	36 855	7.75	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
Trave 2-3	62.5%	+	42 013	6.80	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	75.0%	+	46 089	6.19	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	87.5%	+	39 133	7.30	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	100%	+	39 280	7.27	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	Trave 3-1c	0%	+	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
			-	-45 252	6.31	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
12.5%		+	24 555	11.63	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-8 533	33.46	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
25.0%		+	26 986	10.58	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-10 320	27.67	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
37.5%		+	30 022	9.51	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-18 046	15.82	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
50.0%		+	28 080	10.17	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-13 174	21.67	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
Trave 3-1c	62.5%	+	28 630	9.97	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-	-9 798	29.14	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
	75.0%	+	31 418	9.09	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50	
		-										

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

IdTr	%LLI [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg θ
		-	-9 892	28.86	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	28 471	10.03	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	39 590	7.21	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
Fondazione											
						Travata: Trave 1-13					
Trave 1-13	0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-82 063	3.62	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-56 448	5.26	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	11 129	26.68	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-37 059	8.01	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	12 291	24.15	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-35 379	8.39	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	32 834	9.04	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-14 042	21.14	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	31 084	9.55	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-17 374	17.09	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	51 223	5.80	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	49 859	5.95	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50	
100%	+	60 979	4.87	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50	
Fondazione											
						Travata: Trave 1d-P3-5-6-7					
Trave 1d-P3	0%	+	19 215	15.45	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-56 525	5.25	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	32 623	9.10	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-39 123	7.59	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	46 899	6.33	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-22 451	13.22	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	61 416	4.83	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-5 792	51.26	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	75 430	3.94	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	90 701	3.27	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	106 299	2.79	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	122 211	2.43	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
100.0 %	+	138 218	2.15	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
Trave P3-5	0%	+	20 933	14.18	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-7 459	39.80	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	33 293	8.92	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	45 662	6.50	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-78 013	3.81	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	55	NS	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-65 191	4.55	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-106 306	2.79	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-94 252	3.15	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
	-	-6 734	44.09	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
100%	+	5 861	50.65	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
Trave 5-6	0%	+	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-90 501	3.28	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-67 984	4.37	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-45 408	6.54	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	7 263	40.88	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-22 919	12.95	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	31 178	9.52	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-1 062	NS	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	54 834	5.41	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	78 730	3.77	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	102 849	2.89	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
100%	+	127 590	2.33	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	1 532 638	296 881	0	0	0	0	2.50	
Trave 6-7	0%	+	0	-	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
		-	-189 551	1.57	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Ll} [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg _θ
	12.5%	+	0	-	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
		-	-143 525	2.07	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
		-	-101 711	2.92	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
		-	-63 646	4.66	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
		-	-26 640	11.14	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
	62.5%	+	9 350	31.75	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
	75.0%	+	44 855	6.62	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
	87.5%	+	85 449	3.47	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
	100%	+	132 839	2.23	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 556 432	296 881	164 292	0	0	0	2.50
Fondazione						Travata: Trave 11-12					
Trave 11-12	0%	+	0	-	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-110 052	2.70	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-87 526	3.39	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-87 051	3.41	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-54 408	5.46	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-25 150	11.80	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	11 121	26.70	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	38 862	7.64	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	71 365	4.16	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	105 293	2.82	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	613 055	296 881	0	0	0	0	2.50
Fondazione						Travata: Trave 36-37-P15-P16					
Trave 36-37	0%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-165 668	1.11	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-118 621	1.55	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-74 751	2.46	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-32 971	5.57	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	10 303	17.83	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	48 456	3.79	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	87 421	2.10	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	126 734	1.45	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	166 627	1.10	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
Trave 37-P15	0%	+	0	-	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
		-	-180 623	1.02	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
		-	-132 048	1.39	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
		-	-89 650	2.05	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
		-	-53 890	3.41	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
		-	-24 793	7.41	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
	62.5%	+	8 817	20.84	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
	75.0%	+	35 124	5.23	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
	87.5%	+	62 741	2.93	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
	100%	+	94 424	1.95	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 191 355	183 725	41 059	0	0	0	2.50
Trave P15-P16	0%	+	19 952	9.21	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	43 104	4.26	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	14 102	13.03	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	6 259	29.35	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-315	NS	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

IdTr	%LLI [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg θ
		-	-6 271	29.30	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-9 278	19.80	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-12 504	14.69	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-15 764	11.65	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	29 177	6.30	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
Fondazione			Travata: Trave 18-19-3d								
Trave 18-19	0%	+	0	-	2 459 094	142 501	47 457	146 948	0	0	2.50
		-	-231 333	0.62	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	2 459 094	142 501	47 457	146 948	0	0	2.50
		-	-157 305	0.91	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	2 459 094	142 501	47 457	146 948	0	0	2.50
		-	-84 964	1.68	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50
		-	-13 398	10.64	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50
	50.0%	+	60 541	2.35	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50
	62.5%	+	131 470	1.08	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50
	75.0%	+	203 910	0.70	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 459 094	142 501	47 457	146 948	0	0	2.50
87.5%	+	277 554	0.51	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50	
	-	0	-	2 459 094	142 501	47 457	146 948	0	0	2.50	
100.0 %	+	352 040	0.40	2 459 094	142 501	47 457	0	0	0	2.50	
	-	0	-	2 459 094	142 501	47 457	146 948	0	0	2.50	
Trave 19-3d	0%	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-284 802	0.50	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-247 459	0.58	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-210 542	0.68	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-174 063	0.82	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-137 805	1.03	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-102 436	1.39	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-67 699	2.10	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50	
	-	-33 613	4.24	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50	
100.0 %	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50	
	-	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50	
Fondazione			Travata: Trave 18-23								
Trave 18-23	0%	+	0	-	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
		-	-232 858	0.61	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
		-	-164 829	0.86	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
		-	-99 190	1.44	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
		-	-35 296	4.04	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
	50.0%	+	30 622	4.65	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
	62.5%	+	92 560	1.54	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
	75.0%	+	154 423	0.92	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50
87.5%	+	216 301	0.66	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50	
	-	0	-	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50	
100%	+	278 646	0.51	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50	
	-	0	-	2 468 465	142 501	112 164	0	0	0	2.50	
Fondazione			Travata: Trave P22-51-52								
Trave P22-51	0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-14 131	13.51	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	12 622	15.12	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-12 571	15.18	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	13 335	14.31	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	5 066	37.67	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-6 186	30.85	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
62.5%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Ll} [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg _θ
		-	-14 965	12.75	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	9 017	21.17	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	1 189	NS	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-5 119	37.28	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	100.0%	+	16 210	11.77	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
Trave 51-52	0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-12 277	15.55	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	3 237	58.96	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-3 019	63.22	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	15 192	12.56	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	22 519	8.48	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	28 582	6.68	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	16 749	11.39	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	26 155	7.30	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	48 032	3.97	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	100.0%	+	58 372	3.27	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
Fondazione							Travata: Trave 25-26				
Trave 25-26	0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-71 284	4.16	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-48 863	6.08	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-72 834	4.08	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-49 037	6.05	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-80 623	3.68	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-55 474	5.35	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-69 794	4.25	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-43 369	6.85	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	100.0%	+	6 841	43.40	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-16 641	17.84	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
Fondazione							Travata: Trave 28-29-30-31				
Trave 28-29	0%	+	0	-	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
		-	-375 447	1.18	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
		-	-253 862	2.25	1 581 220	444 012	367 651	127 955	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
		-	-148 216	3.86	1 581 220	444 012	367 651	127 955	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
		-	-57 035	10.03	1 581 220	444 012	367 651	127 955	0	0	2.50
	50.0%	+	23 532	18.87	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
	62.5%	+	94 622	4.69	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
	75.0%	+	160 737	3.56	1 581 220	444 012	367 651	127 955	0	0	2.50
		-	0	-	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
	87.5%	+	224 103	2.55	1 581 220	444 012	367 651	127 955	0	0	2.50
		-	0	-	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
	100%	+	285 347	1.56	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 581 220	444 012	367 651	0	0	0	2.50
Trave 29-30	0%	+	0	-	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
		-	-115 048	3.86	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
		-	-79 987	5.55	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
		-	-46 480	9.55	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
		-	-14 391	30.85	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
	50.0%	+	22 595	19.65	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
	62.5%	+	52 347	8.48	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
	75.0%	+	81 215	5.47	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
	87.5%	+	109 263	4.06	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
	100.0%	+	136 367	3.26	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

IdTr	%LLt	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
		-	0	-	1 536 237	444 012	56 144	0	0	0	2.50
Trave 30-31	0%	+	0	-	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
		-	-130 626	3.40	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
		-	-100 052	4.44	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
		-	-71 887	6.18	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
		-	-46 103	9.63	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
		-	-23 428	18.95	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
	62.5%	+	5 516	80.50	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
		-	-2 122	NS	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
	75.0%	+	27 541	16.12	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
	87.5%	+	48 643	9.13	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	69 878	6.35	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 538 453	444 012	71 486	0	0	0	2.50
Fondazione						Travata: Trave 43-44-45-46					
Trave 43-44	0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-31 808	9.33	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	5 363	55.36	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-9 119	32.56	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	35 463	8.37	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	16 893	17.57	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-24 693	12.02	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	39 589	7.50	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-7 361	40.33	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	14 406	20.61	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-36 148	8.21	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	31 442	9.44	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-10 964	27.08	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	2 949	NS	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-25 187	11.79	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	100%	+	24 025	12.36	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
Trave 44-45	0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-48 309	6.15	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-23 148	12.83	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	28 430	10.44	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-3 352	88.57	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	21 449	13.84	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-13 547	21.91	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	52 276	5.68	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	41 492	7.16	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-846	NS	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	63 284	4.69	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	40 014	7.42	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-1 598	NS	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	100%	+	49 416	6.01	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
Trave 45-46	0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-58 106	5.11	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-46 811	6.34	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-45 729	6.49	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-59 689	4.97	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-52 742	5.63	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	6 597	45.00	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-26 519	11.20	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-65 464	4.54	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-46 252	6.42	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
	100%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-39 838	7.45	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
Fondazione						Travata: Trave 13-P4-16-22-25					
Trave 13-P4	0%	+	4 241	67.32	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-32 429	8.80	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	17 977	15.88	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-14 617	19.53	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	11 767	24.26	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-27 657	10.32	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	25 832	11.05	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg _θ
		-	-9 278	30.77	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	25 388	11.25	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-19 874	14.37	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	17 598	16.22	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-27 562	10.36	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	32 304	8.84	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-8 598	33.21	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	12 704	22.47	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-13 386	21.33	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	27 940	10.22	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
Trave P4-16	0%	+	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-27 203	10.50	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	293	NS	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-16 927	16.87	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	8 895	32.10	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-5 599	50.99	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-18 128	15.75	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	3 999	71.40	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-6 361	44.88	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	12 456	22.92	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	4 743	60.20	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-7 459	38.28	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	13 995	20.40	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	100%	+	23 804	11.99	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
Trave 16-22	0%	+	617	NS	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-18 709	15.26	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	30 110	9.48	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	29 844	9.57	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	28 368	10.06	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	23 631	12.08	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	22 746	12.55	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	24 100	11.85	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	23 491	12.15	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	25 146	11.35	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
Trave 22-25	0%	+	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-40 734	7.01	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-32 682	8.74	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-31 482	9.07	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	2 599	NS	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-19 479	14.66	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	14 709	19.41	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-3 111	91.77	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-31 913	8.95	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	3 434	83.14	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-18 146	15.73	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	13 884	20.56	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	-13 854	20.61	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	25 483	11.20	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 688 912	285 511	0	0	0	0	2.50
Fondazione							Travata: Trave 5-12				
Trave 5-12	0%	+	0	-	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-80 027	3.71	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-55 306	5.37	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-30 603	9.70	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	13 067	22.72	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-5 627	52.76	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	39 532	7.51	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	66 863	4.44	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	95 584	3.11	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg ^o
	87.5%	+	125 925	2.36	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	158 714	1.87	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 298 957	296 881	0	0	0	0	2.50
Fondazione						Travata: Trave 7-15-2d					
Trave 7-15	0%	+	0	-	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
		-	-100 032	1.91	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
		-	-63 286	3.02	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
		-	-34 685	5.50	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
		-	-12 628	15.11	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
	50.0%	+	6 718	28.41	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
		-	0	-	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
	62.5%	+	24 562	7.77	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
		-	0	-	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
	75.0%	+	44 984	4.24	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
		-	0	-	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
	87.5%	+	69 792	2.73	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
		-	0	-	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	99 169	1.92	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
		-	0	-	700 585	190 852	78 033	0	0	0	2.50
Trave 15-2d	0%	+	0	-	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
		-	-95 990	1.99	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
		-	-72 816	2.62	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
		-	-51 085	3.74	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
		-	-30 488	6.26	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
		-	-10 968	17.40	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
	62.5%	+	12 559	15.20	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
		-	0	-	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
	75.0%	+	35 459	5.38	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
		-	0	-	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
	87.5%	+	61 205	3.12	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
		-	0	-	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
	100%	+	90 482	2.11	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
		-	0	-	701 117	190 852	81 845	0	0	0	2.50
Fondazione						Travata: Trave P12-31					
Trave P12-31	0%	+	0	-	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
		-	-118 116	1.62	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
		-	-78 633	2.43	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
		-	-47 164	4.05	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
		-	-22 338	8.54	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
	50.0%	+	985	NS	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
		-	-1 341	NS	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
	62.5%	+	15 942	11.97	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
		-	0	-	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
	75.0%	+	31 882	5.99	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
		-	0	-	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
	87.5%	+	49 772	3.83	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
		-	0	-	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	70 645	2.70	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
		-	0	-	702 385	190 852	90 920	0	0	0	2.50
Fondazione						Travata: Trave P16-38-41-49-P19					
Trave P16-38	0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-19 809	9.63	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-3 268	58.40	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	15 705	12.15	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-14 554	13.11	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	3 247	58.78	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	20 227	9.44	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-10 438	18.28	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	8 313	22.96	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	100%	+	24 735	7.72	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
Trave 38-41	0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-20 571	9.28	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctg _θ
	12.5%	+	15 825	12.06	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	9 927	19.23	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	4 031	47.35	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-3 003	63.55	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-7 651	24.94	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-12 449	15.33	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-19 787	9.65	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-20 361	9.37	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	100%	+	16 552	11.53	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
Trave 41-49	0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-25 152	7.59	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	6 437	29.65	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-8 448	22.59	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-22 442	8.50	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	14 294	13.35	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	4 794	39.81	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-6 346	30.07	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-10 513	18.15	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-19 858	9.61	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	100%	+	14 269	13.38	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
Trave 49-P19	0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-29 824	6.40	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	270	NS	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-8 898	21.45	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-25 752	7.41	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	4 303	44.35	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-4 003	47.68	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-23 224	8.22	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	9 682	19.71	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-1 732	NS	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-15 777	12.10	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	10 830	17.62	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
	100%	+	2 491	76.62	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
		-	-8 969	21.28	1 083 794	190 852	0	0	0	0	2.50
Fondazione											
Trave 36-46	0%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-15 983	11.50	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-11 497	15.98	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-50 890	3.61	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-60 511	3.04	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-22 406	8.20	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-30 798	5.97	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	75.0%	+	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-33 197	5.53	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	2 464	74.56	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-13 826	13.29	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
	100%	+	7 361	24.96	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 185 605	183 725	0	0	0	0	2.50
Trave 46-P22	0%	+	0	-	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-8 005	22.95	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
	12.5%	+	0	-	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-53 714	3.42	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
	25.0%	+	0	-	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-38 323	4.79	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
	37.5%	+	0	-	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-39 513	4.65	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
	50.0%	+	0	-	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-39 103	4.70	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
	62.5%	+	0	-	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-18 134	10.13	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

IdTr	%LLI [%]	+ / -	V _{Ed,y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{Rd,f} [N]	Ctgθ
	75.0%	+	4 127	44.52	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	-7 547	24.34	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
	87.5%	+	25 007	7.35	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
	100.0 %	+	6 586	27.90	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 086 805	183 725	0	0	0	0	2.50
Fondazione											
						Travata: Trave 23-27-4d					
Trave 23-27	0%	+	0	-	2 468 597	142 501	113 075	146 948	0	0	2.50
		-	-164 283	0.87	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
12.5%	+	+	0	-	2 468 597	142 501	113 075	146 948	0	0	2.50
		-	-99 593	1.43	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
25.0%	+	+	0	-	2 468 597	142 501	113 075	146 948	0	0	2.50
		-	-37 682	3.78	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
37.5%	+	+	26 304	5.42	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
50.0%	+	+	83 700	1.70	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
62.5%	+	+	142 488	1.00	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 468 597	142 501	113 075	146 948	0	0	2.50
75.0%	+	+	202 085	0.71	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 468 597	142 501	113 075	146 948	0	0	2.50
87.5%	+	+	262 172	0.54	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 468 597	142 501	113 075	146 948	0	0	2.50
100%	+	+	322 285	0.44	2 468 597	142 501	113 075	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 468 597	142 501	113 075	146 948	0	0	2.50
Fondazione											
						Travata: Trave 27-4d					
Trave 27-4d	0%	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-226 068	0.63	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
12.5%	+	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-195 321	0.73	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
25.0%	+	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-165 151	0.86	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
37.5%	+	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-135 644	1.05	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
50.0%	+	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-106 738	1.34	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
62.5%	+	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-78 792	1.81	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
75.0%	+	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-51 696	2.76	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	-25 466	5.60	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
100.0 %	+	+	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	2 452 221	142 501	0	0	0	0	2.50
Fondazione											
						Travata: Trave 26-34-43					
Trave 26-34	0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-71 358	4.16	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
12.5%	+	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-30 362	9.78	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
25.0%	+	+	27 713	10.71	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
37.5%	+	+	11 127	26.68	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-9 205	32.25	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
50.0%	+	+	43 284	6.86	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
62.5%	+	+	23 315	12.73	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-955	NS	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
75.0%	+	+	49 342	6.02	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	+	25 061	11.85	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-115	NS	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
100%	+	+	46 411	6.40	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
Fondazione											
						Travata: Trave 34-43					
Trave 34-43	0%	+	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-49 391	6.01	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
12.5%	+	+	11 782	25.20	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-6 852	43.33	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
25.0%	+	+	4 606	64.46	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-17 620	16.85	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
37.5%	+	+	3 053	97.24	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-24 925	11.91	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
50.0%	+	+	6 217	47.75	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-22 483	13.20	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
62.5%	+	+	11 296	26.28	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-14 872	19.96	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
75.0%	+	+	19 268	15.41	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	-8 076	36.76	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
87.5%	+	+	25 045	11.85	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
		-	0	-	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50
100.0	+	71 436	4.16	1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd,f}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	%	-		-							
			0		1 685 902	296 881	0	0	0	0	2.50

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,y}(+/-)** Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
- CS(+/-)** Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,y}(+)" e "V_{Ed,y}(-)" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}** Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{Rd,f}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg_θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.

TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

%L _{LI}	Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
Piano seminterrato																	
Trave: Trave P21-50									Travata: Trave P21-50-P22								
0%	RAR	0.011	12.45	0	-158	0	NS	SI	RAR	0.121	360.00	0	-158	0	NS	SI	
	QPR	0.011	9.34	0	-152	0	NS	SI									
25.0%	RAR	0.018	12.45	0	253	0	NS	SI	RAR	0.195	360.00	0	253	0	NS	SI	
	QPR	0.017	9.34	0	243	0	NS	SI									
50.0%	RAR	0.004	12.45	0	56	0	NS	SI	RAR	0.043	360.00	0	56	0	NS	SI	
	QPR	0.004	9.34	0	56	0	NS	SI									
75.0%	RAR	0.037	12.45	0	532	0	NS	SI	RAR	0.409	360.00	0	532	0	NS	SI	
	QPR	0.033	9.34	0	473	0	NS	SI									
100.0%	RAR	0.003	12.45	0	-37	0	NS	SI	RAR	0.028	360.00	0	-37	0	NS	SI	
	QPR	0.003	9.34	0	-36	0	NS	SI									
Piano seminterrato																	
Trave: Trave 50-P22																	
0%	RAR	0.160	12.45	0	2 310	0	77.60	SI	RAR	1.778	360.00	0	2 310	0	NS	SI	
	QPR	0.145	9.34	0	2 086	0	64.45	SI									
25.0%	RAR	0.037	12.45	0	527	0	NS	SI	RAR	0.406	360.00	0	527	0	NS	SI	
	QPR	0.035	9.34	0	499	0	NS	SI									
50.0%	RAR	0.087	12.45	0	1 258	0	NS	SI	RAR	0.968	360.00	0	1 258	0	NS	SI	
	QPR	0.082	9.34	0	1 177	0	NS	SI									
75.0%	RAR	0.423	12.45	0	6 084	0	29.46	SI	RAR	4.682	360.00	0	6 084	0	76.89	SI	
	QPR	0.390	9.34	0	5 613	0	23.95	SI									
100%	RAR	1.188	12.45	0	-16 995	0	10.48	SI	RAR	12.968	360.00	0	-16 995	0	27.75	SI	
	QPR	1.094	9.34	0	-15 654	0	8.53	SI									
Piano seminterrato																	
Trave: Trave P24-P25									Travata: Trave P24-P25								
0%	RAR	0.375	12.45	0	-5 372	0	33.16	SI	RAR	4.099	360.00	0	-5 372	0	87.82	SI	
	QPR	0.348	9.34	0	-4 981	0	26.82	SI									
25.0%	RAR	0.121	12.45	0	1 747	0	NS	SI	RAR	1.344	360.00	0	1 747	0	NS	SI	
	QPR	0.113	9.34	0	1 621	0	82.94	SI									
50.0%	RAR	0.046	12.45	0	668	0	NS	SI	RAR	0.514	360.00	0	668	0	NS	SI	
	QPR	0.042	9.34	0	602	0	NS	SI									
75.0%	RAR	0.061	12.45	0	881	0	NS	SI	RAR	0.678	360.00	0	881	0	NS	SI	
	QPR	0.058	9.34	0	835	0	NS	SI									
100.0%	RAR	0.007	12.45	0	96	0	NS	SI	RAR	0.074	360.00	0	96	0	NS	SI	
	QPR	0.006	9.34	0	91	0	NS	SI									
Piano seminterrato																	
Trave: Trave P17-50									Travata: Trave P17-50								
0%	RAR	0.001	12.45	0	-16	0	NS	SI	RAR	0.012	360.00	0	-16	0	NS	SI	
	QPR	0.001	9.34	0	-12	0	NS	SI									
25.0%	RAR	0.166	12.45	0	2 393	0	74.91	SI	RAR	1.841	360.00	0	2 393	0	NS	SI	
	QPR	0.130	9.34	0	1 873	0	71.78	SI									
50.0%	RAR	0.169	12.45	0	-2 415	0	73.77	SI	RAR	1.843	360.00	0	-2 415	0	NS	SI	
	QPR	0.130	9.34	0	-1 856	0	71.99	SI									
75.0%	RAR	0.010	12.45	0	142	0	NS	SI	RAR	0.109	360.00	0	142	0	NS	SI	
	QPR	0.008	9.34	0	116	0	NS	SI									
100%	RAR	0.281	12.45	0	-4 018	0	44.34	SI	RAR	3.066	360.00	0	-4 018	0	NS	SI	
	QPR	0.256	9.34	0	-3 661	0	36.50	SI									
Piano seminterrato																	
Trave: Trave 51-P24									Travata: Trave 51-P24								
0%	RAR	1.040	12.45	0	-14 889	0	11.96	SI	RAR	11.361	360.00	0	-14 889	0	31.68	SI	
	QPR	0.958	9.34	0	-13 711	0	9.74	SI									
25.0%	RAR	0.347	12.45	0	-4 960	0	35.92	SI	RAR	3.785	360.00	0	-4 960	0	95.11	SI	
	QPR	0.309	9.34	0	-4 416	0	30.25	SI									
50.0%	RAR	0.165	12.45	0	-2 359	0	75.52	SI	RAR	1.800	360.00	0	-2 359	0	NS	SI	
	QPR	0.142	9.34	0	-2 039	0	65.53	SI									
75.0%	RAR	0.003	12.45	0	-42	0	NS	SI	RAR	0.032	360.00	0	-42	0	NS	SI	
	QPR	0.004	9.34	0	52	0	NS	SI									
100%	RAR	0.519	12.45	0	7 467	0	24.00	SI	RAR	5.746	360.00	0	7 467	0	62.65	SI	
	QPR	0.472	9.34	0	6 797	0	19.78	SI									
Piano seminterrato																	
Trave: Trave 52-P25									Travata: Trave 52-P25								

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio

%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Trave: Trave 19-3d																
0%	RAR	4.919	12.45	0	-209 78 2	0	2.53	SI	RAR	437.065	360.00	0	-209 78 2	0	0.82	NO
	QPR	1.745	9.34	0	-187 77 4	0	5.35	SI								
25.0%	RAR	1.084	12.45	0	-116 61 9	0	11.48	SI	RAR	14.553	360.00	0	-116 61 9	0	24.73	SI
	QPR	0.970	9.34	0	-104 38 8	0	9.62	SI								
50.0%	RAR	0.476	12.45	0	-51 170	0	26.18	SI	RAR	6.386	360.00	0	-51 170	0	56.37	SI
	QPR	0.426	9.34	0	-45 803	0	21.93	SI								
75.0%	RAR	0.117	12.45	0	-12 622	0	NS	SI	RAR	1.575	360.00	0	-12 622	0	NS	SI
	QPR	0.105	9.34	0	-11 299	0	88.92	SI								
100.0%	RAR	0.000	12.45	0	2	0	NS	SI	RAR	0.000	360.00	0	2	0	NS	SI
	QPR	0.000	9.34	0	1	0	NS	SI								
Fondazione																
Trave: Trave 18-23								Travata: Trave 18-23								
0%	RAR	0.763	12.45	213 416	-58 218	0	16.30	SI	RAR	4.020	360.00	213 416	-58 218	0	89.54	SI
	QPR	0.677	9.34	189 494	-51 608	0	13.79	SI								
25.0%	RAR	0.738	12.45	213 416	55 084	0	16.87	SI	RAR	3.569	360.00	213 416	55 084	0	NS	SI
	QPR	0.661	9.34	189 494	49 503	0	14.12	SI								
50.0%	RAR	0.966	12.45	213 416	78 964	0	12.89	SI	RAR	6.502	360.00	213 416	78 964	0	55.36	SI
	QPR	0.862	9.34	189 494	70 554	0	10.83	SI								
75.0%	RAR	0.372	12.45	213 416	16 676	0	33.46	SI	RAR	0.000	360.00	0	0	0	-	SI
	QPR	0.327	9.34	189 494	14 434	0	28.57	SI								
100%	RAR	1.584	12.45	213 416	-130 71 3	0	7.86	SI	RAR	0.000	360.00	0	0	0	-	SI
	QPR	1.426	9.34	189 494	-117 91 0	0	6.54	SI								
Fondazione																
Trave: Trave P22-51								Travata: Trave P22-51-52								
0%	RAR	0.027	12.45	0	-835	0	NS	SI	RAR	0.326	360.00	0	-835	0	NS	SI
	QPR	0.025	9.34	0	-775	0	NS	SI								
25.0%	RAR	0.019	12.45	0	-590	0	NS	SI	RAR	0.230	360.00	0	-590	0	NS	SI
	QPR	0.018	9.34	0	-556	0	NS	SI								
50.0%	RAR	0.006	12.45	0	197	0	NS	SI	RAR	0.077	360.00	0	197	0	NS	SI
	QPR	0.006	9.34	0	176	0	NS	SI								
75.0%	RAR	0.007	12.45	0	206	0	NS	SI	RAR	0.081	360.00	0	206	0	NS	SI
	QPR	0.006	9.34	0	182	0	NS	SI								
100.0%	RAR	0.030	12.45	0	-915	0	NS	SI	RAR	0.357	360.00	0	-915	0	NS	SI
	QPR	0.028	9.34	0	-855	0	NS	SI								
Fondazione																
Trave: Trave 51-52								Travata: Trave 25-26								
0%	RAR	0.012	12.45	0	369	0	NS	SI	RAR	0.145	360.00	0	369	0	NS	SI
	QPR	0.011	9.34	0	325	0	NS	SI								
25.0%	RAR	0.028	12.45	0	860	0	NS	SI	RAR	0.337	360.00	0	860	0	NS	SI
	QPR	0.026	9.34	0	805	0	NS	SI								
50.0%	RAR	0.095	12.45	0	-2 911	0	NS	SI	RAR	1.135	360.00	0	-2 911	0	NS	SI
	QPR	0.091	9.34	0	-2 777	0	NS	SI								
75.0%	RAR	0.016	12.45	0	502	0	NS	SI	RAR	0.197	360.00	0	502	0	NS	SI
	QPR	0.014	9.34	0	441	0	NS	SI								
100.0%	RAR	0.341	12.45	0	-10 438	0	36.52	SI	RAR	4.071	360.00	0	-10 438	0	88.43	SI
	QPR	0.319	9.34	0	-9 777	0	29.24	SI								
Fondazione																
Trave: Trave 25-26								Travata: Trave 28-29-30-31								
0%	RAR	0.182	12.45	0	-12 404	0	68.53	SI	RAR	2.354	360.00	0	-12 404	0	NS	SI
	QPR	0.184	9.34	0	-12 587	0	50.65	SI								
25.0%	RAR	0.097	12.45	0	-6 604	0	NS	SI	RAR	1.253	360.00	0	-6 604	0	NS	SI
	QPR	0.098	9.34	0	-6 693	0	95.26	SI								
50.0%	RAR	0.071	12.45	0	-4 856	0	NS	SI	RAR	0.921	360.00	0	-4 856	0	NS	SI
	QPR	0.072	9.34	0	-4 901	0	NS	SI								
75.0%	RAR	0.014	12.45	0	969	0	NS	SI	RAR	0.185	360.00	0	969	0	NS	SI
	QPR	0.013	9.34	0	897	0	NS	SI								
100.0%	RAR	0.180	12.45	0	12 301	0	69.32	SI	RAR	2.342	360.00	0	12 301	0	NS	SI
	QPR	0.181	9.34	0	12 415	0	51.51	SI								
Fondazione																
Trave: Trave 28-29								Travata: Trave 28-29-30-31								
0%	RAR	3.171	12.45	648 920	-140 89 7	0	3.92	SI	RAR	11.784	360.00	648 920	-140 89 7	0	30.54	SI
	QPR	2.860	9.34	584 485	-127 17	0	3.26	SI								

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio

%LLI T _{prnf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
75.0%	QPR	0.347	9.34	0	-37 389	0	26.87	SI								
	RAR	0.094	12.45	0	-10 168	0	NS	SI	RAR	1.269	360.00	0	-10 168	0	NS	SI
100.0%	QPR	0.085	9.34	0	-9 138	0	NS	SI								
	RAR	0.000	12.45	0	3	0	NS	SI	RAR	0.000	360.00	0	3	0	NS	SI
	QPR	0.000	9.34	0	1	0	NS	SI								
Fondazione								Travata: Trave 26-34-43								
Trave: Trave 26-34																
0%	RAR	0.187	12.45	0	-12 803	0	66.40	SI	RAR	2.429	360.00	0	-12 803	0	NS	SI
	QPR	0.176	9.34	0	-11 984	0	53.20	SI								
25.0%	RAR	0.033	12.45	0	2 241	0	NS	SI	RAR	0.427	360.00	0	2 241	0	NS	SI
	QPR	0.031	9.34	0	2 091	0	NS	SI								
50.0%	RAR	0.018	12.45	0	-1 218	0	NS	SI	RAR	0.231	360.00	0	-1 218	0	NS	SI
	QPR	0.015	9.34	0	-1 053	0	NS	SI								
75.0%	RAR	0.046	12.45	0	-3 141	0	NS	SI	RAR	0.596	360.00	0	-3 141	0	NS	SI
	QPR	0.042	9.34	0	-2 852	0	NS	SI								
100%	RAR	0.094	12.45	0	-6 439	0	NS	SI	RAR	1.222	360.00	0	-6 439	0	NS	SI
	QPR	0.087	9.34	0	-5 965	0	NS	SI								
Trave: Trave 34-43																
0%	RAR	0.121	12.45	0	-8 261	0	NS	SI	RAR	1.568	360.00	0	-8 261	0	NS	SI
	QPR	0.108	9.34	0	-7 385	0	86.33	SI								
25.0%	RAR	0.037	12.45	0	2 501	0	NS	SI	RAR	0.476	360.00	0	2 501	0	NS	SI
	QPR	0.031	9.34	0	2 152	0	NS	SI								
50.0%	RAR	0.049	12.45	0	3 338	0	NS	SI	RAR	0.636	360.00	0	3 338	0	NS	SI
	QPR	0.043	9.34	0	2 947	0	NS	SI								
75.0%	RAR	0.053	12.45	0	3 601	0	NS	SI	RAR	0.686	360.00	0	3 601	0	NS	SI
	QPR	0.045	9.34	0	3 115	0	NS	SI								
100.0%	RAR	0.249	12.45	0	-17 008	0	49.98	SI	RAR	3.227	360.00	0	-17 008	0	NS	SI
	QPR	0.237	9.34	0	-16 185	0	39.39	SI								

LEGENDA:

- %L_L** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_L), a partire dall'estremo iniziale.
- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- FRQ** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
- σ_{cd,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{at}** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd, amm}/σ_{cc} ; σ_{td, amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).

TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione													
%L _L	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano seminterrato								Travata: Trave P21-50-P22					
Trave: Trave P21-50								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-153	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-152	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	107	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	106	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	245	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	243	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	304	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	301	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	60	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	56	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	271	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	257	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	484	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	473	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	1 199	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 178	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100.0%	FRQ	0	-36	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-36	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 50-P22								AA= PCA					
0%	FRQ	0	2 124	0	0.15	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 086	0	0.15	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	533	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	525	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	505	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	499	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	1 142	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 128	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	1 191	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 177	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	2 301	0	0.16	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 272	0	0.16	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	5 688	0	0.40	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25.0%	FRQ	0	3 803	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	3 741	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	1 956	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 919	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	1 128	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 088	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	1 381	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 347	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	-3 483	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-3 474	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	-1 727	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 725	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	-11 975	0	0.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-11 966	0	0.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 1d-P3-5-6-7					
Trave: Trave 1d-P3								AA= PCA					
0%	FRQ	-13 652	23 368	0	0.40	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-12 718	22 904	0	0.39	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	-13 652	25 539	0	0.43	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-12 718	25 096	0	0.42	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	-13 652	24 697	0	0.42	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-12 718	24 307	0	0.41	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	-13 652	20 828	0	0.36	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-12 718	20 524	0	0.35	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	-13 652	13 907	0	0.25	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-12 718	13 723	0	0.24	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	-12 420	4 028	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-12 718	3 861	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	-13 652	-9 249	0	0.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-12 718	-9 091	0	0.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	-13 652	-25 562	0	0.43	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-12 718	-25 179	0	0.42	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100.0%	FRQ	-13 652	-45 083	0	0.74	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-12 718	-44 438	0	0.73	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave P3-5								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-14 745	0	0.24	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-14 488	0	0.23	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	-16 529	0	0.26	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-16 295	0	0.26	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	-20 032	0	0.32	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-19 801	0	0.32	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	-12 328	0	0.20	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-12 167	0	0.19	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	-6 408	0	0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-6 338	0	0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	-11 390	0	0.18	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-11 296	0	0.18	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	-253	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-86	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	-165	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-163	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	-102	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-101	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 5-6								AA= PCA					
0%	FRQ	-39 999	-21 194	0	0.40	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-38 985	-20 732	0	0.40	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	-39 999	-3 891	0	0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-38 985	-3 591	0	0.12	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	-38 403	8 004	0	0.19	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-38 985	7 533	0	0.18	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	-38 403	12 945	0	0.27	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-38 985	12 644	0	0.27	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	-39 999	11 795	0	0.25	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-38 985	11 748	0	0.25	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	-39 999	4 947	0	0.14	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-38 985	4 825	0	0.14	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	-38 403	-8 664	0	0.20	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-38 985	-8 146	0	0.19	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	-38 403	-28 109	0	0.51	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-38 985	-27 204	0	0.50	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	-38 403	-53 727	0	0.92	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	-38 985	-52 372	0	0.90	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 6-7								AA= PCA					
0%	FRQ	247 823	-123 255	0	1.57	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	246 428	-121 690	0	1.54	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	247 823	-45 105	0	0.32	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	246 428	-44 403	0	0.31	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	246 602	12 301	0	-0.21	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	246 428	12 266	0	-0.21	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	251 449	50 991	0	0.41	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	246 428	50 060	0	0.40	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	251 449	71 865	0	0.74	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	246 428	70 582	0	0.73	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	251 449	75 988	0	0.81	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12.5%	QPR	100 542	-64 989	0	0.78	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	102 041	-27 743	0	0.26	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
25.0%	QPR	100 542	-27 221	0	0.26	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	100 542	864	0	-0.15	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
37.5%	QPR	100 542	864	0	-0.15	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	102 041	20 273	0	0.15	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
50.0%	QPR	100 542	19 951	0	0.15	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	102 041	31 234	0	0.32	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
62.5%	QPR	100 542	30 723	0	0.31	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	102 041	34 378	0	0.37	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
75.0%	QPR	100 542	33 813	0	0.36	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	102 041	30 241	0	0.30	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
87.5%	QPR	100 542	29 742	0	0.30	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	102 041	19 259	0	0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
100.0%	QPR	100 542	18 933	0	0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	100 658	1 773	0	-0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	100 542	1 711	0	-0.14	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 43-44-45-46					
Trave: Trave 43-44								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-7 643	0	0.11	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-7 566	0	0.11	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	-2 728	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 726	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	-3 781	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-3 698	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	-589	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-575	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	-1 360	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 342	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	171	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	139	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	262	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	205	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	466	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	431	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	-1 609	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 609	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 44-45								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-5 373	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-5 335	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	1 841	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 793	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	1 178	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 167	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	2 147	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 101	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	-2 864	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 781	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	820	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	805	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	-5 968	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-5 821	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	-929	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-909	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	-8 496	0	0.12	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-8 329	0	0.12	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 45-46								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-9 881	0	0.14	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-9 743	0	0.14	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	-2 414	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 364	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	1 908	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 892	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	-3 588	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-3 526	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	979	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	968	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	3 013	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 975	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	-117	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-110	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	7 645	0	0.11	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	7 507	0	0.11	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	21 658	0	0.32	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	21 217	0	0.31	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 13-P4-16-22-25					
Trave: Trave 13-P4								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-5 614	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-5 602	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	-4 350	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-4 338	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	-3 204	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-3 196	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	-3 384	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50.0%	QPR	0	-3 378	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	0	-2 147	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
62.5%	QPR	0	-2 143	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	0	-1 755	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
75.0%	QPR	0	-1 751	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	0	-2 697	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
87.5%	QPR	0	-2 694	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	0	-2 507	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
100.0%	QPR	0	-2 505	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	FRQ	0	-4 466	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
Trave: Trave P4-16								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-2 943	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 941	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	-1 690	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 690	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	-1 483	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 475	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	-457	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-456	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	172	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	154	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	-491	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-454	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	1 709	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 680	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	1 169	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 164	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	-660	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-591	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 16-22								AA= PCA					
0%	FRQ	0	1 172	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 135	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	-1 073	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 031	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	-2 461	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 405	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	-2 865	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 795	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	-2 642	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 582	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	-2 962	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 882	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	-2 934	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 851	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	-3 173	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-3 101	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100.0%	FRQ	0	-4 393	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-4 298	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 22-25								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-6 654	0	0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-6 575	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	-2 227	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 196	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	-407	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-402	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	828	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	813	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	1 113	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 098	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	-1 488	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 478	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	120	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	107	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	-412	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-390	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100.0%	FRQ	0	-3 090	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 963	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 5-12					
Trave: Trave 5-12								AA= PCA					
0%	FRQ	0	71 640	0	0.78	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	69 520	0	0.75	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	85 515	0	0.93	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	83 315	0	0.90	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	93 461	0	1.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	91 264	0	0.99	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	95 409	0	1.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	93 304	0	1.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	91 230	0	0.99	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	89 310	0	0.97	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	80 727	0	0.87	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	79 094	0	0.86	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	63 634	0	0.69	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	62 399	0	0.68	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLT	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87.5%	FRQ	0	39 634	0	0.43	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	38 916	0	0.42	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100.0%	FRQ	0	8 364	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	8 290	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 7-15-2d					
Trave: Trave 7-15								AA= PCA					
0%	FRQ	111 103	-38 036	0	1.51	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	109 308	-37 359	0	1.48	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	109 402	-1 913	0	-0.28	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	109 308	-1 906	0	-0.28	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	111 103	19 660	0	0.60	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	109 308	19 274	0	0.59	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	111 103	29 935	0	1.12	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	109 308	29 362	0	1.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	111 103	31 267	0	1.18	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	109 308	30 679	0	1.16	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	111 103	24 630	0	0.85	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	109 308	24 183	0	0.84	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	110 244	9 485	0	0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	109 308	9 393	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	111 103	-15 683	0	0.40	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	109 308	-15 296	0	0.39	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100.0%	FRQ	111 103	-53 011	0	2.26	1.89	7.5978 E-04	700	422	0.321	0.400	1.25	SI
	QPR	109 308	-51 859	0	2.21	1.89	7.4121 E-04	700	422	0.313	0.300	0.96	NO
Trave: Trave 15-2d								AA= PCA					
0%	FRQ	106 647	-44 506	0	1.85	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	105 538	-43 587	0	1.81	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	106 647	-15 523	0	0.41	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	105 538	-15 140	0	0.39	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	105 922	5 830	0	-0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	105 538	5 770	0	-0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	106 647	19 741	0	0.62	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	105 538	19 478	0	0.61	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	106 647	26 660	0	0.97	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	105 538	26 266	0	0.95	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	106 647	26 513	0	0.96	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	105 538	26 104	0	0.94	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	106 647	18 888	0	0.58	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	105 538	18 579	0	0.57	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	106 647	2 972	0	-0.22	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	105 538	2 880	0	-0.22	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	106 647	-22 330	0	0.74	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	105 538	-22 077	0	0.74	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave P12-31					
Trave: Trave P12-31								AA= PCA					
0%	FRQ	120 154	-47 825	0	1.97	1.89	6.1997 E-04	700	422	0.262	0.400	1.53	SI
	QPR	119 948	-47 495	0	1.95	1.89	6.1368 E-04	700	422	0.259	0.300	1.16	SI
12.5%	FRQ	120 154	-10 956	0	0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	119 948	-10 819	0	0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	121 973	12 529	0	0.21	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	119 948	12 291	0	0.20	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	121 973	24 944	0	0.83	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	119 948	24 546	0	0.82	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	121 973	28 720	0	1.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	119 948	28 286	0	1.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	121 973	25 421	0	0.85	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	119 948	25 054	0	0.84	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	120 154	15 514	0	0.36	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	119 948	15 430	0	0.36	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	119 948	-827	0	-0.37	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	119 948	-827	0	-0.37	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100.0%	FRQ	121 973	-24 899	0	0.82	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	119 948	-24 475	0	0.81	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave P16-38-41-49-P19					
Trave: Trave P16-38								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-822	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-801	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	644	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	635	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	-204	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-195	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	-174	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-169	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	641	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	628	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	-842	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-824	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	171	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	162	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87.5%	FRQ	0	338	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	330	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	-1 754	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 727	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 38-41								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-1 231	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 219	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	-481	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-467	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	127	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	121	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	451	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	445	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	291	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	287	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	66	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	66	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	-719	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-708	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	-1 102	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 083	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	-450	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-440	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 41-49								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-1 934	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 904	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	494	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	486	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	515	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	509	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	-628	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-603	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	498	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	476	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	814	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	798	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	467	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	460	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	-467	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-435	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	283	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	259	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 49-P19								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-2 151	0	0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 081	0	0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	1 008	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	994	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	-868	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-818	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	1 524	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 493	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	437	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	416	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	1 929	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 856	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	2 276	0	0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 218	0	0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	2 978	0	0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 839	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	3 331	0	0.11	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	3 207	0	0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 36-46-P22					
Trave: Trave 36-46								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-2 030	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 963	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	-855	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-847	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	-3 480	0	0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-3 400	0	0.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	-7 532	0	0.22	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-7 353	0	0.22	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	2 546	0	0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 491	0	0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	135	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	122	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	-1 882	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 793	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	2 155	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 045	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	-121	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-120	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 46-P22								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-187	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-184	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12.5%	FRQ	0	-2 301	0	0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 253	0	0.07	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	6 050	0	0.19	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	5 939	0	0.19	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	1 440	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 415	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	-2 535	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 486	0	0.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	2 788	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 738	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	1 377	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 354	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	-1 472	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 459	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100.0%	FRQ	0	-160	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-159	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 23-27-4d					
Trave: Trave 23-27								AA= PCA					
0%	FRQ	182 917	22 755	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	181 060	22 413	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	182 917	66 378	0	0.45	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	181 060	65 442	0	0.44	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	185 291	89 210	0	0.65	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	181 060	87 571	0	0.64	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	185 291	91 114	0	0.67	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	181 060	89 406	0	0.66	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	185 291	72 704	0	0.50	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	181 060	71 301	0	0.49	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	185 291	34 110	0	0.14	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	181 060	33 377	0	0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	182 917	-24 910	0	0.06	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	181 060	-24 442	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	182 917	-103 977	0	0.82	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	181 060	-102 326	0	0.81	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	185 291	-203 782	0	1.77	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	181 060	-200 355	0	1.74	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 27-4d								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-158 684	0	1.52	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-156 019	0	1.49	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	-120 296	0	1.15	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-118 269	0	1.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	-87 470	0	0.84	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-85 991	0	0.82	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	-60 093	0	0.58	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-59 073	0	0.57	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	-38 037	0	0.36	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-37 389	0	0.36	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	-21 155	0	0.20	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-20 794	0	0.20	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	-9 298	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-9 138	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	-2 296	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 256	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100.0%	FRQ	0	1	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1	0	0.00	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 26-34-43					
Trave: Trave 26-34								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-12 117	0	0.18	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-11 984	0	0.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	1 600	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 600	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	2 127	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 091	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	2 727	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 701	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
50.0%	FRQ	0	-1 097	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-1 053	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	1 666	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 650	0	0.02	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	-2 897	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-2 852	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	458	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	458	0	0.01	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100%	FRQ	0	-6 038	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-5 965	0	0.09	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Trave: Trave 34-43								AA= PCA					
0%	FRQ	0	-7 550	0	0.11	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-7 385	0	0.11	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
12.5%	FRQ	0	1 844	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	1 768	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
25.0%	FRQ	0	2 225	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 152	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
37.5%	FRQ	0	2 707	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 627	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LI}	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50.0%	FRQ	0	3 028	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 947	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
62.5%	FRQ	0	2 999	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 915	0	0.04	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
75.0%	FRQ	0	3 223	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	3 115	0	0.05	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
87.5%	FRQ	0	2 374	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	2 253	0	0.03	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
100.0%	FRQ	0	-16 369	0	0.24	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
	QPR	0	-16 185	0	0.24	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI

LEGENDA:

- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- FRC** Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{ct,f}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
- σ_t** N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- ε_{sm}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- A_e** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- Δ_{sm}** Area efficace del calcestruzzo teso.
- W_d** Distanza media tra le fessure.
- W_{amm}** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- CS** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- Verificato** Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0). [SI] = W_d ≤ W_{amm}; [NO] = W_d > W_{amm}

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
Fondazione																			
Platea 1																			
P	S	00387	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00388	-308	22 45 4	0.031 42	0.031 42	3.03	00477	-6 923 2	70 23 2	0.031 42	0.031 42	0.99
	I		5 391	9 300	0.031 42	0.031 42	7.18		-308	32 50 8	0.031 42	0.031 42	2.09		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-164	7 511 4	0.031 42	0.031 42	9.06		-7 669 1	25 41 4	0.031 42	0.031 42	2.75
	I		6 753	9 025	0.031 42	0.031 42	7.36		-164	13 59 4	0.031 42	0.031 42	5.01		-7 669 7	25 51 7	0.031 42	0.031 42	2.73
P	S	00478	-5 054	1 858	0.031 42	0.031 42	37.2 2	00479	150 5 35	9 883 5	0.031 42	0.031 42	3.29	00480	-125 0	877 0	0.031 42	0.031 42	77.57
	I		-5 054	864	0.031 42	0.031 42	80.0 5		90 85 5	4 546	0.031 42	0.031 42	10.3 2		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		-41 44 6	2 055	0.031 42	0.031 42	37.7 2		283 2 89	20 52 5	0.031 42	0.031 42	0.00		66 0	275	0.031 42	0.031 42	NS
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		283 2 89	24 32 8	0.031 42	0.031 42	0.00		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	00481	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00482	-8 325	13 26 8	0.031 42	0.031 42	5.27	00510	-197 8 30	11 21 8	0.031 42	0.031 42	10.10
	I		-87 44 4	6 798	0.031 42	0.031 42	12.9 5		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		-240 1 11	6 163	0.031 42	0.031 42	19.9 4		-342	400	0.031 42	0.031 42	NS		196 8 04	9 510	0.031 42	0.031 42	2.24
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-342	1 163	0.031 42	0.031 42	58.5 4		196 8 04	8 443	0.031 42	0.031 42	2.52
P	S	01027	115 7 06	3 912	0.031 42	0.031 42	10.4 7	01294	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01295	352	497	0.031 42	0.031 42	NS
	I		115 7 06	11 52 1	0.031 42	0.031 42	3.55		-123	5 825	0.031 42	0.031 42	11.6 8		352	6 372	0.031 42	0.031 42	10.66
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		245 7 20	13 99 5	0.031 42	0.031 42	0.66		-1 871	8 337	0.031 42	0.031 42	8.21		-304	9 615	0.031 42	0.031 42	7.08
P	S	01296	227	898	0.031 42	0.031 42	75.6 7	01297	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01298	-130	611	0.031 42	0.031 42	NS
	I		227	4 362	0.031 42	0.031 42	15.5 8		228	5 033	0.031 42	0.031 42	13.5 0		-130	5 118	0.031 42	0.031 42	13.29
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-40	10 17 2	0.031 42	0.031 42	6.69		638	11 99 1	0.031 42	0.031 42	5.66		605	13 28 5	0.031 42	0.031 42	5.11
P	S	01299	120	1 138	0.031 42	0.031 42	59.7 3	01300	-314	220	0.031 42	0.031 42	NS	01301	-122	962	0.031 42	0.031 42	70.72
	I		120	6 889	0.031 42	0.031 42	9.87		-314	5 161	0.031 42	0.031 42	13.1 9		-122	5 982	0.031 42	0.031 42	11.37
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		500	15 35 0	0.031 42	0.031 42	4.42		-413	14 91 4	0.031 42	0.031 42	4.57		-354	13 72 5	0.031 42	0.031 42	4.96

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	01302	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01303	-227	104	0.031 42	0.031 42	NS	01304	346	112	0.031 42	0.031 42	NS
	I		58	3 310	0.031 42	0.031 42	20.5 4		-227	6 723	0.031 42	0.031 42	10.1 2		346	3 292	0.031 42	0.031 42	20.63
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-	0	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-1 752	14 34 5	0.031 42	0.031 42	4.77		-606	15 73 8	0.031 42	0.031 42	4.33		544	12 89 5	0.031 42	0.031 42	5.26
P	S	01305	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01306	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01307	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		187	3 839	0.031 42	0.031 42	17.7 0		-30	3 733	0.031 42	0.031 42	18.2 2		-50	4 842	0.031 42	0.031 42	14.05
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-130	766	0.031 42	0.031 42	88.8 1		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		560	10 56 3	0.031 42	0.031 42	6.43		531	9 666	0.031 42	0.031 42	7.02		495	7 588	0.031 42	0.031 42	8.95
P	S	01308	49	3 163	0.031 42	0.031 42	21.5 0	01309	124	10 07 1	0.031 42	0.031 42	6.75	02134	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		49	13 50 8	0.031 42	0.031 42	5.03		124	26 65 2	0.031 42	0.031 42	2.55		-636	16 45 8	0.031 42	0.031 42	4.14
S	S		-479	2 561	0.031 42	0.031 42	26.6 0		13	1 265	0.031 42	0.031 42	53.7 5		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-290	7 579	0.031 42	0.031 42	8.98		13	13 04 4	0.031 42	0.031 42	5.21		1 395	55 36 8	0.031 42	0.031 42	1.22
P	S	02135	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02136	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02137	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		215	14 50 9	0.031 42	0.031 42	4.68		-13	11 01 7	0.031 42	0.031 42	6.17		-26	12 20 4	0.031 42	0.031 42	5.57
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-63	50 76 4	0.031 42	0.031 42	1.34		2	51 87 4	0.031 42	0.031 42	1.31		-5	48 37 0	0.031 42	0.031 42	1.41
P	S	02138	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02160	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02161	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		97	10 95 9	0.031 42	0.031 42	6.20		-53	11 17 5	0.031 42	0.031 42	6.09		10	11 59 9	0.031 42	0.031 42	5.86
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		4	52 16 3	0.031 42	0.031 42	1.30		-19	52 68 2	0.031 42	0.031 42	1.29		-2	48 23 8	0.031 42	0.031 42	1.41
P	S	02162	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02163	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02164	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		63	9 506	0.031 42	0.031 42	7.15		12	9 969	0.031 42	0.031 42	6.82		-1	9 417	0.031 42	0.031 42	7.22
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	51 10 8	0.031 42	0.031 42	1.33		-2	46 59 4	0.031 42	0.031 42	1.46		2	49 67 4	0.031 42	0.031 42	1.37
P	S	02165	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02166	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02167	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		7	10 45 7	0.031 42	0.031 42	6.50		-3	9 709	0.031 42	0.031 42	7.00		-963	13 68 0	0.031 42	0.031 42	4.99
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	44 93 4	0.031 42	0.031 42	1.51		2	47 88 1	0.031 42	0.031 42	1.42		175	43 09 5	0.031 42	0.031 42	1.58
P	S	02168	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02169	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02379	-17 26 8	2 571	0.031 42	0.031 42	27.99
	I		-10	16 35 3	0.031 42	0.031 42	4.16		10 16 1	29 05 4	0.031 42	0.031 42	2.26		5 772	6 420	0.031 42	0.031 42	10.39
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-102	47 74 2	0.031 42	0.031 42	1.42		-2 796	47 43 4	0.031 42	0.031 42	1.45		21 78 6	13 91 7	0.031 42	0.031 42	4.53
P	S	02380	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02381	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02382	15 34 7	804	0.031 42	0.031 42	80.20
	I		-25 91 8	20 61 3	0.031 42	0.031 42	3.59		-35 53 0	19 97 6	0.031 42	0.031 42	3.81		15 34 7	7 772	0.031 42	0.031 42	8.30
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-8 008	2 773	0.031 42	0.031 42	25.19
	I		40 89 6	5 349	0.031 42	0.031 42	10.9 6		96 54 0	4 365	0.031 42	0.031 42	10.4 3		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	02383	511	3 920	0.031 42	0.031 42	17.3 2	02384	-10	6 045	0.031 42	0.031 42	11.2 5	02385	-25	6 850	0.031 42	0.031 42	9.93
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		-972	834	0.031 42	0.031 42	81.8 1		5	808	0.031 42	0.031 42	84.1 6		9	392	0.031 42	0.031 42	NS
	I		-1 183	656	0.031 42	0.031 42	NS		0	0	0.031 42	0.031 42	-		13	273	0.031 42	0.031 42	NS
P	S	02386	-2	7 197	0.031 42	0.031 42	9.45	02387	0	3 545	0.031 42	0.031 42	19.1 8	02388	2	4 565	0.031 42	0.031 42	14.90
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031	0.031	-		0	1 531	0.031	0.031	44.4		0	0	0.031	0.031	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		8	695	0.031 42	0.031 42	97.8 4		0	0	0.031 42	0.031 42	2		-9	1 279	0.031 42	0.031 42	53.17
P	S	02389	-1	2 944	0.031 42	0.031 42	23.1 0	02390	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02391	-22	1 601	0.031 42	0.031 42	42.48
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		2	954	0.031 42	0.031 42	71.2 8		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		4	2 099	0.031 42	0.031 42	32.4 0		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		10	1 308	0.031 42	0.031 42	51.9 9		0	0	0.031 42	0.031 42	-		18	2 779	0.031 42	0.031 42	24.47
P	S	02392	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02393	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02394	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		8	4 324	0.031 42	0.031 42	15.7 3		-258	2 363	0.031 42	0.031 42	28.8 0		174	3 040	0.031 42	0.031 42	22.36
S	S		-19	2 474	0.031 42	0.031 42	27.4 9		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-186	406	0.031 42	0.031 42	NS
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		4	2 154	0.031 42	0.031 42	31.5 7		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	02395	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02396	-140	694	0.031 42	0.031 42	98.0 3	02397	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		178	668	0.031 42	0.031 42	NS		-140	222	0.031 42	0.031 42	NS		-116	2 567	0.031 42	0.031 42	26.50
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-210	10 15 7	0.031 42	0.031 42	6.70		1 001	35 91 9	0.031 42	0.031 42	1.89		-841	38 51 3	0.031 42	0.031 42	1.77
P	S	02398	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02399	-16 58 8	677	0.031 42	0.031 42	NS	02400	-3 495	2 028	0.031 42	0.031 42	33.93
	I		997	3 901	0.031 42	0.031 42	17.3 7		-14 06 4	1 514	0.031 42	0.031 42	47.0 5		23 40 5	8 951	0.031 42	0.031 42	7.00
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-13 67 0	4 974	0.031 42	0.031 42	14.3 0		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		8 153	11 23 6	0.031 42	0.031 42	5.89		2 354	2 915	0.031 42	0.031 42	23.1 4		110 4 11	9 536	0.031 42	0.031 42	4.43
P	S	02401	-1 853	2 752	0.031 42	0.031 42	24.8 6	02402	-2 463	60	0.031 42	0.031 42	NS	02403	508	873	0.031 42	0.031 42	77.76
	I		333	2 452	0.031 42	0.031 42	27.7 0		220	2 863	0.031 42	0.031 42	23.7 3		-758	781	0.031 42	0.031 42	87.29
S	S		-1 262	964	0.031 42	0.031 42	70.8 4		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		5 409	1 731	0.031 42	0.031 42	38.5 7		-288	2 156	0.031 42	0.031 42	31.5 7		177	543	0.031 42	0.031 42	NS
P	S	02404	-264	1 172	0.031 42	0.031 42	58.0 7	02405	-471	1 695	0.031 42	0.031 42	40.1 8	02406	36	1 841	0.031 42	0.031 42	36.93
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-58	891	0.031 42	0.031 42	76.3 4		-18	460	0.031 42	0.031 42	NS		-39	1 191	0.031 42	0.031 42	57.10
P	S	02407	1 973	1 791	0.031 42	0.031 42	37.7 2	02408	-908	1 479	0.031 42	0.031 42	46.1 2	02409	681	1 626	0.031 42	0.031 42	41.73
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		531	97	0.031 42	0.031 42	NS		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		37	950	0.031 42	0.031 42	71.5 7		-5	419	0.031 42	0.031 42	NS		18	1 265	0.031 42	0.031 42	53.75
P	S	02410	-1 552	1 962	0.031 42	0.031 42	34.8 4	02411	152	906	0.031 42	0.031 42	75.0 2	02412	991	1 485	0.031 42	0.031 42	45.64
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-207	261	0.031 42	0.031 42	NS		991	2 303	0.031 42	0.031 42	29.43
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-113	734	0.031 42	0.031 42	92.6 8		107	575	0.031 42	0.031 42	NS		-185	703	0.031 42	0.031 42	96.79
P	S	02413	256	5 223	0.031 42	0.031 42	13.0 1	02414	-494	15 68 0	0.031 42	0.031 42	4.34	02415	455	18 52 5	0.031 42	0.031 42	3.67
	I		256	10 12 3	0.031 42	0.031 42	6.71		-494	28 36 4	0.031 42	0.031 42	2.40		455	7 149	0.031 42	0.031 42	9.50
S	S		52	598	0.031 42	0.031 42	NS		199	2 485	0.031 42	0.031 42	27.3 5		-320	923	0.031 42	0.031 42	73.75
	I		52	3 262	0.031 42	0.031 42	20.8 4		199	484	0.031 42	0.031 42	NS		-320	3 641	0.031 42	0.031 42	18.70
P	S	02457	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02458	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02459	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		3 562	9 747	0.031 42	0.031 42	6.89		4 157	10 83 6	0.031 42	0.031 42	6.19		122	12 14 9	0.031 42	0.031 42	5.60
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		11 03 0	4 858	0.031 42	0.031 42	13.4 8		-5 219	10 32 2	0.031 42	0.031 42	6.70		714	22 08 7	0.031 42	0.031 42	3.07
P	S	02810	-5 814	5 975	0.031 42	0.031 42	11.6 0	02811	-267	4 070	0.031 42	0.031 42	16.7 2	02812	0	0	0.031 42	0.031 42	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-370	2 086	0.031 42	0.031 42	32.64
S	S		-4 713	11 87 5	0.031 42	0.031 42	5.82		1 381	2 815	0.031 42	0.031 42	24.0 4		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		1 381	10 68 3	0.031 42	0.031 42	6.34		-635	22 43 6	0.031 42	0.031 42	3.04
P	S	02813	-3 364	1 550	0.031 42	0.031 42	44.3 7	02814	1 595	2 711	0.031 42	0.031 42	24.9 5	02816	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-3 364	1 897	0.031 42	0.031 42	36.2 5		1 595	4 854	0.031 42	0.031 42	13.9 3		1 748	8 850	0.031 42	0.031 42	7.64
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-68 74 1	2 248	0.031 42	0.031 42	37.2 7		94 05 6	10 02 0	0.031 42	0.031 42	4.60
	I		8 147	20 99 8	0.031 42	0.031 42	3.15		-45 55 5	14 74 1	0.031 42	0.031 42	5.32		94 05 6	10 91 8	0.031 42	0.031 42	4.23
P	S	04187	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04188	49 90 3	983	0.031 42	0.031 42	57.5 3	04189	11 11 4	26 57 6	0.031 42	0.031 42	2.46
	I		66	801	0.031 42	0.031 42	84.8 8		49 90 3	4 634	0.031 42	0.031 42	12.2 0		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-169	4 240	0.031 42	0.031 42	16.0 5		49 72 3	7 072	0.031 42	0.031 42	8.00		-5 229	11 54 7	0.031 42	0.031 42	5.99
P	S	04190	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04191	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04192	98	805	0.031 42	0.031 42	84.45
	I		-592	10 04 4	0.031 42	0.031 42	6.78		-319	1 858	0.031 42	0.031 42	36.6 4		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-1 631	13 48 0	0.031 42	0.031 42	5.07		475	15 39 8	0.031 42	0.031 42	4.41		143	14 14 3	0.031 42	0.031 42	4.81
P	S	04193	346	1 129	0.031 42	0.031 42	60.1 6	04194	-60	3 658	0.031 42	0.031 42	18.5 9	04195	-37	4 820	0.031 42	0.031 42	14.11
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-100	13 68 1	0.031 42	0.031 42	4.97		73	11 94 1	0.031 42	0.031 42	5.69		38	11 25 9	0.031 42	0.031 42	6.04
P	S	04196	-99	4 222	0.031 42	0.031 42	16.1 1	04197	-3 242	1 670	0.031 42	0.031 42	41.1 7	04198	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-3 242	6 185	0.031 42	0.031 42	11.1 2		-36 70 4	19 50 4	0.031 42	0.031 42	3.92
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		18 42 4	5 409	0.031 42	0.031 42	11.79
	I		141	9 208	0.031 42	0.031 42	7.38		9 962	8 379	0.031 42	0.031 42	7.84		35 73 1	8 320	0.031 42	0.031 42	7.19
P	S	04199	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04200	-1 585	1 418	0.031 42	0.031 42	48.2 1	04201	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		1 029	15 49 6	0.031 42	0.031 42	4.37		-1 585	11 67 7	0.031 42	0.031 42	5.85		-1 169	4 169	0.031 42	0.031 42	16.38
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		735	59 02 5	0.031 42	0.031 42	1.15		1 790	31 91 8	0.031 42	0.031 42	2.12		546	7 427	0.031 42	0.031 42	9.14
P	S	04202	189	1 105	0.031 42	0.031 42	61.5 0	04203	123	1 137	0.031 42	0.031 42	59.7 8	04204	-165	773	0.031 42	0.031 42	88.02
	I		468	162	0.031 42	0.031 42	NS		-6	512	0.031 42	0.031 42	NS		-345	1 153	0.031 42	0.031 42	59.05
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-325	10 04 5	0.031 42	0.031 42	6.78		-250	12 73 8	0.031 42	0.031 42	5.34		-18	14 49 6	0.031 42	0.031 42	4.69
P	S	04205	39	1 812	0.031 42	0.031 42	37.5 2	04206	11	2 257	0.031 42	0.031 42	30.1 3	04207	107	1 280	0.031 42	0.031 42	53.11
	I		20	766	0.031 42	0.031 42	88.7 7		183	695	0.031 42	0.031 42	97.7 8		38	1 143	0.031 42	0.031 42	59.49
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-33	15 62 4	0.031 42	0.031 42	4.35		78	15 01 4	0.031 42	0.031 42	4.53		-98	13 74 7	0.031 42	0.031 42	4.95
P	S	04208	-46	1 506	0.031 42	0.031 42	45.1 6	04209	1 758	6 807	0.031 42	0.031 42	9.93	04210	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-46	8 932	0.031 42	0.031 42	7.61		1 758	19 25 7	0.031 42	0.031 42	3.51		14 49 0	14 34 3	0.031 42	0.031 42	4.51
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-412	3 815	0.031 42	0.031 42	17.8 5		-6 223	14 07 0	0.031 42	0.031 42	4.93
	I		127	9 936	0.031 42	0.031 42	6.84		72	5 099	0.031 42	0.031 42	13.3 3		1 362	2 591	0.031 42	0.031 42	26.12
P	S	04211	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04212	71	49	0.031 42	0.031 42	NS	04213	-39	218	0.031 42	0.031 42	NS
	I		463	2 595	0.031 42	0.031 42	26.1 6		-46	2 439	0.031 42	0.031 42	27.8 9		488	3 515	0.031 42	0.031 42	19.31
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		588	6 018	0.031 42	0.031 42	11.2		-857	10 75	0.031 42	0.031 42	6.34		1 759	15 16	0.031 42	0.031 42	4.46

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
			42	42	42	42	8		0	0	42	42			6	6	42	42	
P	S	04214	-25	743	0.031 42	0.031 42	91.5 3	04215	61	1 501	0.031 42	0.031 42	45.3 0	04216	39	2 000	0.031 42	0.031 42	34.00
I			597	3 548	0.031 42	0.031 42	19.1 3		-296	3 505	0.031 42	0.031 42	19.4 2		-305	2 817	0.031 42	0.031 42	24.16
S	S	04217	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04218	295	540	0.031 42	0.031 42	NS	04219	187	3 335	0.031 42	0.031 42	20.38
I			2 498	17 28 3	0.031 42	0.031 42	3.90		-1 310	16 75 5	0.031 42	0.031 42	4.08		-1 014	14 18 7	0.031 42	0.031 42	4.81
P	S	04387	111	903	0.031 42	0.031 42	75.2 8	04392	375	8 885	0.031 42	0.031 42	7.64	04393	-11 81 0	11 14 4	0.031 42	0.031 42	6.35
I			161	3 466	0.031 42	0.031 42	19.6 1		375	20 15 1	0.031 42	0.031 42	3.37		-11 81 0	8 061	0.031 42	0.031 42	8.77
S	S	04394	510	7 343	0.031 42	0.031 42	9.24	04427	204	9 002	0.031 42	0.031 42	7.55	04428	4 511	20 34 1	0.031 42	0.031 42	3.29
I			509	9 847	0.031 42	0.031 42	6.89		1 204	5 291	0.031 42	0.031 42	12.8 0		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	04398	3 263	3 564	0.031 42	0.031 42	18.8 7	04399	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04400	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			-2 016	7 396	0.031 42	0.031 42	9.26		4 703	54 61 0	0.031 42	0.031 42	1.23		1 513	45 31 8	0.031 42	0.031 42	1.49
S	S	04401	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04402	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04403	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			-2 015	11 27 0	0.031 42	0.031 42	6.07		982	58 15 2	0.031 42	0.031 42	1.17		1 144	68 67 2	0.031 42	0.031 42	0.99
P	S	04404	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04405	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04406	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			-27	17 22 0	0.031 42	0.031 42	3.95		-88 19 5	47 09 9	0.031 42	0.031 42	1.87						
S	S	04407	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04408	1 002	4 354	0.031 42	0.031 42	15.5 7	04409	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			-29	51 66 0	0.031 42	0.031 42	1.32		1 002	30 34 8	0.031 42	0.031 42	2.23						
Fondazione			Platea 2																
P	S	00083	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00318	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00319	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			-219	5 521	0.031 42	0.031 42	12.3 3		625	3 922	0.031 42	0.031 42	17.3 0		408	8 145	0.031 42	0.031 42	8.34
S	S	00391	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00392	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00393	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			153	1 989	0.031 42	0.031 42	34.1 7		2 307	8 087	0.031 42	0.031 42	8.34		53	6 687	0.031 42	0.031 42	10.17
P	S	00394	0	0	0.031 42	0.031 42	53.9 8	00395	2 542	499	0.031 42	0.031 42	NS	00396	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			2 038	1 251	0.031 42	0.031 42	45.9 5		0	0	0.031 42	0.031 42	-		39	238	0.031 42	0.031 42	NS
S	S	00397	4 412	1 458	0.031 42	0.031 42	NS	00398	-268	28	0.031 42	0.031 42	NS	00399	-15	77	0.031 42	0.031 42	NS
I			5 566	633	0.031 42	0.031 42	NS		4 926	322	0.031 42	0.031 42	NS		-15	59	0.031 42	0.031 42	NS
P	S	00398	9 045	553	0.031 42	0.031 42	NS	00399	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00400	31	19	0.031 42	0.031 42	NS
I			9 045	645	0.031 42	0.031 42	NS		4 436	9 559	0.031 42	0.031 42	7.01		31	106	0.031 42	0.031 42	NS
S	S	00399	-28	60	0.031 42	0.031 42	NS	00401	-23 57 9	2 533	0.031 42	0.031 42	28.9 8	00402	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			-28	2 075	0.031 42	0.031 42	32.7 8		-23 57 9	1 705	0.031 42	0.031 42	43.0 6		-130	361	0.031 42	0.031 42	NS
P	S	00403	-183 4 26	45 79 3	0.031 42	0.031 42	2.40	00404	-24 58 1	5 243	0.031 42	0.031 42	14.0 5	00405	-5 388	6 299	0.031 42	0.031 42	10.99
I			0	0	0.031 42	0.031 42	-		-24 58 1	902	0.031 42	0.031 42	81.6 4		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S	01147	696	25 21 1	0.031 42	0.031 42	2.69	00406	75 68 3	6 191	0.031 42	0.031 42	8.16	00407	117 0 10	6 651	0.031 42	0.031 42	6.11
I			696	13 12 0	0.031 42	0.031 42	5.17		75 68 3	8 707	0.031 42	0.031 42	5.80		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	01148	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01149	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01150	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			-582	3 422	0.031 42	0.031 42	19.9 1		13	2 965	0.031 42	0.031 42	22.9 3		423	2 294	0.031 42	0.031 42	29.60
S	S	01149	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01151	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01152	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			-2 478	3 929	0.031 42	0.031 42	17.4 5		-18	3 740	0.031 42	0.031 42	18.1 8		-438	3 787	0.031 42	0.031 42	17.98
P	S	01150	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01153	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01154	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			3 408	2 591	0.031 42	0.031 42	25.9 4		49 43 8	3 701	0.031 42	0.031 42	15.3 1		-8 801	4 169	0.031 42	0.031 42	16.80
S	S	01275	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01276	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01277	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			22 58 0	4 327	0.031 42	0.031 42	14.5 2		52 89 6	10 10 7	0.031 42	0.031 42	5.53		44 38 3	8 582	0.031 42	0.031 42	6.74
P	S	01276	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01277	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01278	0	0	0.031 42	0.031 42	-
I			-141	6 183	0.031 42	0.031 42	11.0		2 118	6 094	0.031 42	0.031 42	11.0		-121	6 060	0.031 42	0.031 42	11.23

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
			42	42	42	42	0		42	42	42	42	8		42	42	42	42	
S	S		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-
	I		2 853	4 825	0.031	0.031	13.9		-394	3 077	0.031	0.031	22.1		118	2 882	0.031	0.031	23.59
			42	42	42	42	6		42	42	42	42	3		42	42	42	42	
P	S	01278	0	0	0.031	0.031	-	01279	0	0	0.031	0.031	-	01342	0	0	0.031	0.031	-
	I		-106	6 389	0.031	0.031	10.6		530	4 561	0.031	0.031	14.8		441	4 237	0.031	0.031	16.03
			42	42	42	42	5		42	42	42	42	8		42	42	42	42	
S	S		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-
	I		131	4 756	0.031	0.031	14.2		381	6 369	0.031	0.031	10.6		-797	6 633	0.031	0.031	10.28
			42	42	42	42	9		42	42	42	42	6		42	42	42	42	
P	S	01343	156	1 340	0.031	0.031	50.7	01344	72	408	0.031	0.031	NS	01345	0	0	0.031	0.031	-
	I		156	3 890	0.031	0.031	17.4		72	4 236	0.031	0.031	16.0		226	5 612	0.031	0.031	12.11
			42	42	42	42	7		42	42	42	42	5		42	42	42	42	
S	S		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-
	I		41	8 560	0.031	0.031	7.94		-49	9 361	0.031	0.031	7.27		27	11 017	0.031	0.031	6.17
			42	42	42	42			42	42	42	42			42	42	42	42	
P	S	01346	0	0	0.031	0.031	-	01387	-18 067	2 830	0.031	0.031	25.4	01388	0	0	0.031	0.031	-
	I		-57	4 648	0.031	0.031	14.6		-18 067	896	0.031	0.031	80.5		-2 731	5 537	0.031	0.031	12.39
			42	42	42	42	3		42	42	42	42	2		42	42	42	42	
S	S		0	0	0.031	0.031	-		-1 266	3 951	0.031	0.031	17.2		0	0	0.031	0.031	-
	I		303	9 630	0.031	0.031	7.05		2 853	1 732	0.031	0.031	38.8		13 569	4 237	0.031	0.031	15.31
			42	42	42	42			42	42	42	42	8		42	42	42	42	
P	S	01399	0	0	0.031	0.031	-	01400	0	0	0.031	0.031	-	01401	0	0	0.031	0.031	-
	I		282	7 028	0.031	0.031	9.67		-12	10 185	0.031	0.031	6.68		45	12 573	0.031	0.031	5.41
			42	42	42	42			42	42	42	42			42	42	42	42	
S	S		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-		68	1 001	0.031	0.031	67.92
	I		-37	3 520	0.031	0.031	19.3		-12	5 553	0.031	0.031	12.2		68	4 704	0.031	0.031	14.45
			42	42	42	42	2		42	42	42	42	5		42	42	42	42	
P	S	01402	0	0	0.031	0.031	-	01403	0	0	0.031	0.031	-	02055	0	0	0.031	0.031	-
	I		-180	8 666	0.031	0.031	7.85		34	9 143	0.031	0.031	7.44		258	5 464	0.031	0.031	12.43
			42	42	42	42			42	42	42	42			42	42	42	42	
S	S		-120	1 123	0.031	0.031	60.5		0	0	0.031	0.031	-		-1 369	1 123	0.031	0.031	60.83
	I		-120	2 119	0.031	0.031	32.1		-4 159	2 377	0.031	0.031	29.0		0	0	0.031	0.031	-
			42	42	42	42	0		42	42	42	42	1		42	42	42	42	
P	S	02056	0	0	0.031	0.031	-	02057	0	0	0.031	0.031	-	02058	0	0	0.031	0.031	-
	I		312	1 933	0.031	0.031	35.1		-10	2 487	0.031	0.031	27.3		-72	1 347	0.031	0.031	50.50
			42	42	42	42	4		42	42	42	42	4		42	42	42	42	
S	S		0	0	0.031	0.031	-		1 967	280	0.031	0.031	NS		808	58	0.031	0.031	NS
	I		1 499	1 259	0.031	0.031	53.7		0	0	0.031	0.031	-		808	124	0.031	0.031	NS
			42	42	42	42	4		42	42	42	42			42	42	42	42	
P	S	02059	0	0	0.031	0.031	-	02060	20 023	1 398	0.031	0.031	45.3	02061	9 768	1 632	0.031	0.031	40.29
	I		1 226	2 089	0.031	0.031	32.4		20 023	2 117	0.031	0.031	29.9		0	0	0.031	0.031	-
			42	42	42	42	2		42	42	42	42	5		42	42	42	42	
S	S		-1 810	927	0.031	0.031	73.8		15 325	1 764	0.031	0.031	36.5		0	0	0.031	0.031	-
	I		-1 810	97	0.031	0.031	NS		15 325	537	0.031	0.031	NS		7 926	7 113	0.031	0.031	9.30
			42	42	42	42	1		42	42	42	42	6		42	42	42	42	
P	S	02062	0	0	0.031	0.031	-	02063	0	0	0.031	0.031	-	02064	0	0	0.031	0.031	-
	I		5 345	2 391	0.031	0.031	27.9		79	865	0.031	0.031	78.5		113	979	0.031	0.031	69.43
			42	42	42	42	3		42	42	42	42	9		42	42	42	42	
S	S		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-
	I		-4 123	2 455	0.031	0.031	28.0		-278	1 624	0.031	0.031	41.9		-266	1 947	0.031	0.031	34.96
			42	42	42	42	8		42	42	42	42	1		42	42	42	42	
P	S	02065	0	0	0.031	0.031	-	02066	714	67	0.031	0.031	NS	02067	-252	393	0.031	0.031	NS
	I		-228	1 233	0.031	0.031	55.1		714	273	0.031	0.031	NS		0	0	0.031	0.031	-
			42	42	42	42	9		42	42	42	42			42	42	42	42	
S	S		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-
	I		809	2 950	0.031	0.031	22.9		-389	5 610	0.031	0.031	12.1		56	3 217	0.031	0.031	21.13
			42	42	42	42	9		42	42	42	42	4		42	42	42	42	
P	S	02068	0	0	0.031	0.031	-	02069	0	0	0.031	0.031	-	02070	-102	447	0.031	0.031	NS
	I		-657	1 241	0.031	0.031	54.9		2 611	1 552	0.031	0.031	43.4		-102	535	0.031	0.031	NS
			42	42	42	42	2		42	42	42	42	3		42	42	42	42	
S	S		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-		0	0	0.031	0.031	-
	I		-21	452	0.031	0.031	NS		-544	1 331	0.031	0.031	51.1		-8	2 973	0.031	0.031	22.87
			42	42	42	42			42	42	42	42	9		42	42	42	42	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
P	S	02071	-128	395	0.031 42	0.031 42	NS	02072	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02073	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-128	749	0.031 42	0.031 42	90.8 3		311	1 374	0.031 42	0.031 42	49.4 4		-2 203	2 189	0.031 42	0.031 42	31.30
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		64	1 756	0.031 42	0.031 42	38.7 2		74	1 582	0.031 42	0.031 42	42.9 7		-62	1 710	0.031 42	0.031 42	39.78
P	S	02074	545	284	0.031 42	0.031 42	NS	02075	-69 41 9	2 052	0.031 42	0.031 42	40.9 0	02076	-58 52 5	6 438	0.031 42	0.031 42	12.65
	I		1 820	1 662	0.031 42	0.031 42	40.6 6		-69 41 9	1 628	0.031 42	0.031 42	51.5 5		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-2 425	154	0.031 42	0.031 42	NS		-44 49 0	3 230	0.031 42	0.031 42	24.21
	I		1 320	1 124	0.031 42	0.031 42	60.2 3		-2 425	4 590	0.031 42	0.031 42	14.9 4		-44 49 0	5 968	0.031 42	0.031 42	13.11
P	S	02077	-496	1 322	0.031 42	0.031 42	51.5 2	02078	0	0	0.031 42	0.031 42	-	02079	-117	114	0.031 42	0.031 42	NS
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		29	1 754	0.031 42	0.031 42	38.7 7		-49	128	0.031 42	0.031 42	NS
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-133	199	0.031 42	0.031 42	NS		45	30	0.031 42	0.031 42	NS
	I		434	1 308	0.031 42	0.031 42	51.9 1		-255	1 179	0.031 42	0.031 42	57.7 3		102	1 124	0.031 42	0.031 42	60.48
P	S	02745	63 27 4	11 59 6	0.031 42	0.031 42	4.61	03898	26 88 3	819	0.031 42	0.031 42	75.5 0	03899	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		63 27 4	4 829	0.031 42	0.031 42	11.0 7		26 88 3	1 655	0.031 42	0.031 42	37.3 6		-1 013	795	0.031 42	0.031 42	85.83
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		44 35 4	1 020	0.031 42	0.031 42	56.6 9		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-17 03 0	2 404	0.031 42	0.031 42	29.9 1		47 62 2	5 926	0.031 42	0.031 42	9.63		-282	1 462	0.031 42	0.031 42	46.56
P	S	03900	20 96 6	448	0.031 42	0.031 42	NS	03901	0	0	0.031 42	0.031 42	-	03902	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		17 06 1	990	0.031 42	0.031 42	64.7 3		48	2 017	0.031 42	0.031 42	33.7 1		-196	4 498	0.031 42	0.031 42	15.13
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		164	27	0.031 42	0.031 42	NS		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		6 985	3 782	0.031 42	0.031 42	17.5 6		663	671	0.031 42	0.031 42	NS		1 050	5 793	0.031 42	0.031 42	11.70
P	S	03903	327	1 955	0.031 42	0.031 42	34.7 5	03904	101	2 340	0.031 42	0.031 42	29.0 5	03905	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		286	2 569	0.031 42	0.031 42	26.44
S	S		243	2 335	0.031 42	0.031 42	29.1 0		-103	1 569	0.031 42	0.031 42	43.3 6		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		267	349	0.031 42	0.031 42	NS		-43	808	0.031 42	0.031 42	84.1 7		253	2 015	0.031 42	0.031 42	33.72
P	S	03906	0	0	0.031 42	0.031 42	-	03907	0	0	0.031 42	0.031 42	-	03908	168	4 152	0.031 42	0.031 42	16.37
	I		463	5 222	0.031 42	0.031 42	13.0 0		-496	1 068	0.031 42	0.031 42	63.7 8		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		-281	149	0.031 42	0.031 42	NS		184	1 694	0.031 42	0.031 42	40.1 2		-139	4 640	0.031 42	0.031 42	14.66
	I		-564	561	0.031 42	0.031 42	NS		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	03909	-1 523	1 786	0.031 42	0.031 42	38.2 7	03910	11	1 229	0.031 42	0.031 42	55.3 3	03911	6 708	2 312	0.031 42	0.031 42	28.75
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		1 356	3 208	0.031 42	0.031 42	21.1 0		133	1 655	0.031 42	0.031 42	41.0 7		-3 929	1 276	0.031 42	0.031 42	54.00
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	03912	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04312	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04355	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		20 63 0	4 514	0.031 42	0.031 42	14.0 2		355	2 997	0.031 42	0.031 42	22.6 6		-409	3 920	0.031 42	0.031 42	17.37
S	S		31 55 5	752	0.031 42	0.031 42	80.8 0		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		31 55 5	2 323	0.031 42	0.031 42	26.1 6		683	962	0.031 42	0.031 42	70.5 3		-248	8 195	0.031 42	0.031 42	8.30
P	S	04356	0	0	0.031 42	0.031 42	-	04388	45 22 2	1 762	0.031 42	0.031 42	32.7 0						
	I		-842	8 526	0.031 42	0.031 42	8.00		46 24 8	9 915	0.031 42	0.031 42	5.79						
S	S		533	314	0.031 42	0.031 42	NS		57 90 0	2 303	0.031 42	0.031 42	23.7 6						
	I		533	3 105	0.031 42	0.031 42	21.8 6		57 90 0	14 16 5	0.031 42	0.031 42	3.86						
Fondazione			Platea 3																
P	S	00383	-12	22 20 3	0.031 42	0.031 42	3.06	00401	-25 30 5	100 7 95	0.031 42	0.031 42	0.73	00402	-42	1 512	0.031 42	0.031 42	44.98
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
S	S		22	5 596	0.031 42	0.031 42	12.1 5		-8 459	11 61 6	0.031 42	0.031 42	6.02		68	1 666	0.031 42	0.031 42	40.81
	I		22	35 50 4	0.031 42	0.031 42	1.92		-8 459	24 81 6	0.031 42	0.031 42	2.82		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	00403	8	278	0.031 42	0.031 42	NS	00404	32	1 098	0.031 42	0.031 42	61.9 3	00405	35 28 5	9 752	0.031 42	0.031 42	6.14
	I		8	156	0.031 42	0.031 42	NS		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		-6	280	0.031 42	0.031 42	NS		-24	806	0.031 42	0.031 42	84.3 8		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-6	377	0.031 42	0.031 42	NS		-24	104	0.031 42	0.031 42	NS		38 06 6	7 712	0.031 42	0.031 42	7.68
P	S	00428	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00429	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00483	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-826	26 91 0	0.031 42	0.031 42	2.53		-530	13 61 4	0.031 42	0.031 42	5.00		-358	17 69 5	0.031 42	0.031 42	3.85
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		262	116 0 61	0.031 42	0.031 42	0.59		-56	76 39 8	0.031 42	0.031 42	0.89		-93	81 93 2	0.031 42	0.031 42	0.83
P	S	00484	0	0	0.031 42	0.031 42	-	00485	61	1 136	0.031 42	0.031 42	59.8 5	01425	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-475	12 71 9	0.031 42	0.031 42	5.36		61	17 50 4	0.031 42	0.031 42	3.88		136	11 44 8	0.031 42	0.031 42	5.94
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-261	80 05 2	0.031 42	0.031 42	0.85		-33	83 60 5	0.031 42	0.031 42	0.81		23	95 00 0	0.031 42	0.031 42	0.72
P	S	01426	59	7 890	0.031 42	0.031 42	8.62	01427	144	6 850	0.031 42	0.031 42	9.92	01428	614	6 668	0.031 42	0.031 42	10.18
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-25	46 77 9	0.031 42	0.031 42	1.45		-55	27 45 0	0.031 42	0.031 42	2.48		197	36 78 9	0.031 42	0.031 42	1.85
P	S	01643	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01652	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01653	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-382	28 14 3	0.031 42	0.031 42	2.42		-21	31 40 2	0.031 42	0.031 42	2.17		69	19 27 2	0.031 42	0.031 42	3.53
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-605	87 78 8	0.031 42	0.031 42	0.78		37	77 46 4	0.031 42	0.031 42	0.88		-3	72 69 0	0.031 42	0.031 42	0.94
P	S	01654	94	1 204	0.031 42	0.031 42	56.4 6	01655	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01668	955	7 648	0.031 42	0.031 42	8.86
	I		94	15 77 4	0.031 42	0.031 42	4.31		232	10 12 6	0.031 42	0.031 42	6.71		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		9	74 77 1	0.031 42	0.031 42	0.91		-127	69 83 4	0.031 42	0.031 42	0.97		213	32 56 3	0.031 42	0.031 42	2.09
P	S	01669	265	6 233	0.031 42	0.031 42	10.9 0	01670	225	3 153	0.031 42	0.031 42	21.5 5	01671	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		265	738	0.031 42	0.031 42	92.0 6		225	7 864	0.031 42	0.031 42	8.64		-104	20 02 5	0.031 42	0.031 42	3.40
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-5	26 24 1	0.031 42	0.031 42	2.59		273	40 01 1	0.031 42	0.031 42	1.70		108	72 75 7	0.031 42	0.031 42	0.93
P	S	01921	649	14 29 3	0.031 42	0.031 42	4.75	01922	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01923	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		598	10 74 9	0.031 42	0.031 42	6.31		-802	3 754	0.031 42	0.031 42	18.16
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-224	22 13 7	0.031 42	0.031 42	3.07		53	119 0 45	0.031 42	0.031 42	0.57		-79	73 05 1	0.031 42	0.031 42	0.93
P	S	01924	412	2 026	0.031 42	0.031 42	33.5 2	01925	860	2 421	0.031 42	0.031 42	28.0 1	01926	0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-819	10 00 4	0.031 42	0.031 42	6.82
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		52	32 05 5	0.031 42	0.031 42	2.12		76	32 10 8	0.031 42	0.031 42	2.12		-354	72 16 0	0.031 42	0.031 42	0.94
P	S	01927	-1 343	5 901	0.031 42	0.031 42	11.5 8	01928	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01929	-35	988	0.031 42	0.031 42	68.84
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-68	2 157	0.031 42	0.031 42	31.5 3		-35	1 079	0.031 42	0.031 42	63.03
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-85	39 89 9	0.031 42	0.031 42	1.70		-114	11 26 6	0.031 42	0.031 42	6.04		77	1 402	0.031 42	0.031 42	48.49
P	S	01930	96	438	0.031	0.031	NS	01931	0	0	0.031	0.031	-	01932	0	0	0.031	0.031	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		96	3 777	0.031 42	0.031 42	18.0 0		-7	4 926	0.031 42	0.031 42	13.8 1		-7	2 697	0.031 42	0.031 42	25.21
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-7	997	0.031 42	0.031 42	68.2 1		26	931	0.031 42	0.031 42	73.04
	I		-10	990	0.031 42	0.031 42	68.6 9		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
P	S	01933	-14	683	0.031 42	0.031 42	99.5 7	01934	159	4 347	0.031 42	0.031 42	15.6 4	01935	231	12 06 2	0.031 42	0.031 42	5.63
	I		-14	378	0.031 42	0.031 42	NS		159	6 161	0.031 42	0.031 42	11.0 3		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		115	125	0.031 42	0.031 42	NS
	I		6	3 743	0.031 42	0.031 42	18.1 7		-136	27 97 4	0.031 42	0.031 42	2.43		115	23 93 1	0.031 42	0.031 42	2.84
P	S	01936	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01937	997	2 573	0.031 42	0.031 42	26.3 4	01938	-372	3 009	0.031 42	0.031 42	22.63
	I		-16	9 897	0.031 42	0.031 42	6.87		997	1 169	0.031 42	0.031 42	57.9 8		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		5	70 52 3	0.031 42	0.031 42	0.96		54	25 73 8	0.031 42	0.031 42	2.64		-168	24 40 9	0.031 42	0.031 42	2.79
P	S	01939	0	0	0.031 42	0.031 42	-	01940	-3 328	2 270	0.031 42	0.031 42	30.2 9	02742	8	1 693	0.031 42	0.031 42	40.17
	I		3 643	9 472	0.031 42	0.031 42	7.09		0	0	0.031 42	0.031 42	-		8	4 600	0.031 42	0.031 42	14.78
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		538	81 12 8	0.031 42	0.031 42	0.84		404	66 73 4	0.031 42	0.031 42	1.02		-111	6 358	0.031 42	0.031 42	10.70
P	S	02743	12 04 3	32 89 9	0.031 42	0.031 42	1.98	02744	-63 20 1	35 94 6	0.031 42	0.031 42	2.30	03813	-23	934	0.031 42	0.031 42	72.81
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-23	250	0.031 42	0.031 42	NS
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-130 2 65	6 376	0.031 42	0.031 42	15.3 5		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		13 63 7	17 58 8	0.031 42	0.031 42	3.69		-130 2 65	2 596	0.031 42	0.031 42	37.7 0		33	5 079	0.031 42	0.031 42	13.39
P	S	03814	-6	96	0.031 42	0.031 42	NS	03815	0	0	0.031 42	0.031 42	-	03816	16 46 9	38 15 6	0.031 42	0.031 42	1.68
	I		-6	844	0.031 42	0.031 42	80.5 7		204	8 612	0.031 42	0.031 42	7.89		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		67 75 8	3 760	0.031 42	0.031 42	13.94
	I		9	1 493	0.031 42	0.031 42	45.5 5		-536	21 67 3	0.031 42	0.031 42	3.14		67 75 8	7 657	0.031 42	0.031 42	6.84
P	S	03817	0	0	0.031 42	0.031 42	-	03818	-206	2 031	0.031 42	0.031 42	33.5 1	03819	43	2 105	0.031 42	0.031 42	32.30
	I		34	9 341	0.031 42	0.031 42	7.28		-206	3 281	0.031 42	0.031 42	20.7 4		43	5 152	0.031 42	0.031 42	13.20
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		-18	10 43 2	0.031 42	0.031 42	6.52		147	19 85 8	0.031 42	0.031 42	3.42		20	37 18 5	0.031 42	0.031 42	1.83
P	S	03820	191	10 33 7	0.031 42	0.031 42	6.57	03821	-161	2 500	0.031 42	0.031 42	27.2 2	03822	1 107	27 08 9	0.031 42	0.031 42	2.50
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		-161	7 074	0.031 42	0.031 42	9.62		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		27	36 00 6	0.031 42	0.031 42	1.89		443	29 70 5	0.031 42	0.031 42	2.29		-549	46 21 0	0.031 42	0.031 42	1.47
P	S	03823	-221	17 84 6	0.031 42	0.031 42	3.81	03824	-424	19 31 6	0.031 42	0.031 42	3.53	03825	-4 841	48 86 7	0.031 42	0.031 42	1.41
	I		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-		0	0	0.031 42	0.031 42	-
	I		547	63 87 1	0.031 42	0.031 42	1.06		250	48 58 2	0.031 42	0.031 42	1.40		-2 408	50 11 8	0.031 42	0.031 42	1.37
P	S	04385	0	0	0.031 42	0.031 42	-												
	I		-46	59 69 7	0.031 42	0.031 42	1.14												
S	S		0	0	0.031 42	0.031 42	-												
	I		16	65 93 9	0.031 42	0.031 42	1.03												

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	

A_{df} Armatura disponibile per la flessione

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

N_{Ed}, M_{Ed} Sollecitazioni di progetto.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
Fondazione																
Platea 1																
P	S	00387	0	0	0.03142	-	00388	-419	12 766	0.03142	5.33	00477	-13 795	54 957	0.03142	1.29
	I		13 016	6 681	0.03142	9.73		-419	22 820	0.03142	2.98		0	0	0.03142	-
S	S		0	0	0.03142	-		-261	3 796	0.03142	17.93		-10 395	13 304	0.03142	5.29
	I		4 414	7 520	0.03142	8.91		-261	9 879	0.03142	6.89		-10 395	13 409	0.03142	5.25
P	S	00478	-12 515	1 256	0.03142	56.43	00479	62 458	9 292	0.03142	5.77	00480	-68	632	0.03142	NS
	I		-12 515	262	0.03142	NS		62 458	1 134	0.03142	47.32		0	0	0.03142	-
S	S		-23 661	1 698	0.03142	43.25		238 814	12 293	0.03142	0.89		99	236	0.03142	NS
	I		0	0	0.03142	-		238 814	16 096	0.03142	0.68		0	0	0.03142	-
P	S	00481	0	0	0.03142	-	00482	-4 394	10 149	0.03142	6.80	00510	-231 19	10 322	0.03142	11.71
	I		-102 45	6 170	0.03142	14.83		0	0	0.03142	-		6	0	0.03142	-
S	S		-261 61	5 504	0.03142	23.22		-984	61	0.03142	NS		162 805	5 451	0.03142	5.42
	I		0	0	0.03142	-		-984	823	0.03142	82.90		162 805	4 384	0.03142	6.74
P	S	01027	94 922	480	0.03142	95.68	01294	0	0	0.03142	-	01295	0	0	0.03142	-
	I		94 922	8 089	0.03142	5.68		614	4 610	0.03142	14.72		248	5 083	0.03142	13.37
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		188 536	12 779	0.03142	1.82		-2 205	7 255	0.03142	9.44		-40	8 143	0.03142	8.35
P	S	01296	0	0	0.03142	-	01297	0	0	0.03142	-	01298	0	0	0.03142	-
	I		160	3 356	0.03142	20.25		213	4 114	0.03142	16.52		-148	4 041	0.03142	16.84
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		142	8 651	0.03142	7.86		484	9 610	0.03142	7.06		473	10 860	0.03142	6.25
P	S	01299	0	0	0.03142	-	01300	0	0	0.03142	-	01301	0	0	0.03142	-
	I		111	5 361	0.03142	12.68		-340	4 157	0.03142	16.38		-134	4 671	0.03142	14.56
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		392	11 888	0.03142	5.71		-253	12 317	0.03142	5.53		-216	11 014	0.03142	6.18
P	S	01302	0	0	0.03142	-	01303	0	0	0.03142	-	01304	0	0	0.03142	-
	I		41	2 713	0.03142	25.06		-241	5 450	0.03142	12.49		325	2 638	0.03142	25.75
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-1 203	11 710	0.03142	5.83		-395	12 861	0.03142	5.29		385	10 200	0.03142	6.66
P	S	01305	0	0	0.03142	-	01306	0	0	0.03142	-	01307	0	0	0.03142	-
	I		181	3 268	0.03142	20.80		-39	3 129	0.03142	21.74		-64	4 081	0.03142	16.67
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		427	8 451	0.03142	8.04		361	6 792	0.03142	10.00		222	5 445	0.03142	12.48
P	S	01308	-14	220	0.03142	NS	01309	69	3 589	0.03142	18.94	02134	0	0	0.03142	-
	I		-14	10 564	0.03142	6.44		69	20 170	0.03142	3.37		1 118	12 506	0.03142	5.42
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-301	5 430	0.03142	12.54		-104	10 515	0.03142	6.47		1 901	39 493	0.03142	1.71
P	S	02135	0	0	0.03142	-	02136	0	0	0.03142	-	02137	0	0	0.03142	-
	I		379	11 457	0.03142	5.93		62	9 449	0.03142	7.20		21	9 523	0.03142	7.14
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		112	35 835	0.03142	1.90		21	36 502	0.03142	1.86		37	34 001	0.03142	2.00
P	S	02138	0	0	0.03142	-	02160	0	0	0.03142	-	02161	0	0	0.03142	-
	I		286	9 398	0.03142	7.23		243	8 573	0.03142	7.93		49	9 217	0.03142	7.38
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		50	36 518	0.03142	1.86		37	37 220	0.03142	1.83		20	34 328	0.03142	1.98
P	S	02162	0	0	0.03142	-	02163	0	0	0.03142	-	02164	0	0	0.03142	-
	I		39	8 318	0.03142	8.17		49	7 645	0.03142	8.89		55	7 843	0.03142	8.67
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		8	36 418	0.03142	1.87		25	33 287	0.03142	2.04		6	35 663	0.03142	1.91
P	S	02165	0	0	0.03142	-	02166	0	0	0.03142	-	02167	0	0	0.03142	-
	I		20	8 116	0.03142	8.38		43	7 402	0.03142	9.19		-571	10 919	0.03142	6.24
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		17	32 106	0.03142	2.12		7	34 207	0.03142	1.99		174	30 826	0.03142	2.20
P	S	02168	0	0	0.03142	-	02169	0	0	0.03142	-	02379	-18 804	1 166	0.03142	62.02
	I		127	13 147	0.03142	5.17		9 613	25 163	0.03142	2.61		-18 804	4 094	0.03142	17.66
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-49	35 285	0.03142	1.93		-1 443	38 257	0.03142	1.79		16 055	10 425	0.03142	6.17
P	S	02380	0	0	0.03142	-	02381	0	0	0.03142	-	02382	0	0	0.03142	-
	I		-9 450	16 525	0.03142	4.25		-15 985	14 194	0.03142	5.05		14 127	6 213	0.03142	10.42
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		-5 222	2 155	0.03142	32.11
	I		5 715	4 518	0.03142	14.76		79 351	3 367	0.03142	14.74		0	0	0.03142	-
P	S	02383	447	3 291	0.03142	20.63	02384	-6	3 710	0.03142	18.33	02385	-13	5 059	0.03142	13.44
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
S	S		-942	104	0.03142	NS		6	612	0.03142	NS		17	43	0.03142	NS
	I		-942	431	0.03142	NS		0	0	0.03142	-		17	127	0.03142	NS
P	S	02386	0	5 401	0.03142	12.59	02387	1	2 852	0.03142	23.84	02388	7	3 525	0.03142	19.29
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
S	S		0	0	0.03142	-		1	1 072	0.03142	63.43		0	0	0.03142	-
	I		8	529	0.03142	NS		0	0	0.03142	-		-3	832	0.03142	81.73
P	S	02389	7	2 284	0.03142	29.77	02390	0	0	0.03142	-	02391	-13	1 161	0.03142	58.57
	I		0	0	0.03142	-		6	813	0.03142	83.64		0	0	0.03142	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ²]			[N]	[N-m]	[cm ²]	
S	S		0	0	0.03142	-		6	1 464	0.03142	46.45		0	0	0.03142	-
	I		15	906	0.03142	75.05		0	0	0.03142	-		18	2 042	0.03142	33.30
P	S	02392	0	0	0.03142	-	02393	0	0	0.03142	-	02394	0	0	0.03142	-
	I		12	3 303	0.03142	20.59		-157	1 856	0.03142	36.66		185	2 363	0.03142	28.76
S	S		-9	1 767	0.03142	38.49		0	0	0.03142	-		-117	269	0.03142	NS
	I		0	0	0.03142	-		72	1 637	0.03142	41.53		0	0	0.03142	-
P	S	02395	0	0	0.03142	-	02396	-239	487	0.03142	NS	02397	0	0	0.03142	-
	I		158	512	0.03142	NS		-239	16	0.03142	NS		219	2 114	0.03142	32.14
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-119	7 442	0.03142	9.14		786	25 527	0.03142	2.66		100	27 608	0.03142	2.46
P	S	02398	0	0	0.03142	-	02399	-18 963	241	0.03142	NS	02400	0	0	0.03142	-
	I		1 025	3 076	0.03142	22.03		-18 963	1 087	0.03142	66.56		-6 352	7 686	0.03142	9.04
S	S		0	0	0.03142	-		-21 757	3 439	0.03142	21.23		0	0	0.03142	-
	I		7 838	8 808	0.03142	7.52		-21 757	1 383	0.03142	52.78		79 863	8 619	0.03142	5.75
P	S	02401	-2 114	1 589	0.03142	43.10	02402	0	0	0.03142	-	02403	379	564	0.03142	NS
	I		-2 114	1 248	0.03142	54.88		-2 753	1 435	0.03142	47.83		379	381	0.03142	NS
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		4 738	1 370	0.03142	48.84		3 259	1 153	0.03142	58.33		-51	416	0.03142	NS
P	S	02404	-291	965	0.03142	70.54	02405	-481	1 443	0.03142	47.20	02406	-3	1 586	0.03142	42.88
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		146	527	0.03142	NS		-10	221	0.03142	NS		183	512	0.03142	NS
P	S	02407	1 939	1 520	0.03142	44.45	02408	-925	1 240	0.03142	55.01	02409	548	1 366	0.03142	49.69
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-677	593	0.03142	NS		523	268	0.03142	NS		-218	586	0.03142	NS
P	S	02410	-1 108	1 573	0.03142	43.39	02411	142	695	0.03142	97.80	02412	984	819	0.03142	82.75
	I		0	0	0.03142	-		142	16	0.03142	NS		984	1 636	0.03142	41.43
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		284	491	0.03142	NS		-39	236	0.03142	NS		-189	563	0.03142	NS
P	S	02413	178	2 521	0.03142	26.96	02414	-562	7 916	0.03142	8.61	02415	417	14 014	0.03142	4.85
	I		178	7 421	0.03142	9.16		-562	20 600	0.03142	3.31		417	2 639	0.03142	25.73
S	S		0	0	0.03142	-		148	1 804	0.03142	37.68		-392	58	0.03142	NS
	I		16	2 584	0.03142	26.32		0	0	0.03142	-		-392	2 776	0.03142	24.53
P	S	02457	0	0	0.03142	-	02458	0	0	0.03142	-	02459	0	0	0.03142	-
	I		1 617	8 239	0.03142	8.21		3 831	9 022	0.03142	7.44		1 386	9 822	0.03142	6.89
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		8 560	3 953	0.03142	16.71		-6 561	8 612	0.03142	8.07		1 154	17 203	0.03142	3.94
P	S	02810	-6 421	5 078	0.03142	13.68	02811	-408	3 447	0.03142	19.76	02812	0	0	0.03142	-
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		-583	1 704	0.03142	39.99
S	S		-11 062	9 348	0.03142	7.55		1 157	432	0.03142	NS		0	0	0.03142	-
	I		0	0	0.03142	-		1 157	8 300	0.03142	8.16		-1 038	18 876	0.03142	3.62
P	S	02813	-5 230	923	0.03142	74.98	02814	-5 549	1 174	0.03142	59.01	02816	0	0	0.03142	-
	I		-5 230	1 270	0.03142	54.49		-5 549	3 317	0.03142	20.89		-8 151	7 116	0.03142	9.82
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		78 958	5 052	0.03142	9.84
	I		6 905	18 061	0.03142	3.68		-49 668	11 727	0.03142	6.77		78 958	5 951	0.03142	8.36
P	S	04187	0	0	0.03142	-	04188	0	0	0.03142	-	04189	20 986	18 941	0.03142	3.34
	I		79	661	0.03142	NS		42 719	3 379	0.03142	17.22		0	0	0.03142	-
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-94	3 099	0.03142	21.95		39 786	5 612	0.03142	10.49		-5 807	9 870	0.03142	7.02
P	S	04190	0	0	0.03142	-	04191	0	0	0.03142	-	04192	43	655	0.03142	NS
	I		506	7 436	0.03142	9.13		-133	1 516	0.03142	44.88		0	0	0.03142	-
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-638	9 803	0.03142	6.95		390	11 073	0.03142	6.13		151	10 195	0.03142	6.67
P	S	04193	255	963	0.03142	70.55	04194	-16	2 868	0.03142	23.71	04195	7	3 621	0.03142	18.78
	I		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		5	9 886	0.03142	6.88		67	8 612	0.03142	7.89		44	8 229	0.03142	8.26
P	S	04196	9	3 030	0.03142	22.44	04197	-3 965	246	0.03142	NS	04198	0	0	0.03142	-
	I		0	0	0.03142	-		-3 965	4 760	0.03142	14.48		-40 786	16 585	0.03142	4.66
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		33 015	829	0.03142	72.89
	I		112	6 859	0.03142	9.91		7 375	6 441	0.03142	10.29		33 015	5 836	0.03142	10.35
P	S	04199	0	0	0.03142	-	04200	0	0	0.03142	-	04201	0	0	0.03142	-
	I		1 902	11 356	0.03142	5.95		-2 981	9 324	0.03142	7.37		-104	3 297	0.03142	20.63
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		1 230	41 970	0.03142	1.61		548	27 547	0.03142	2.46		659	5 580	0.03142	12.16
P	S	04202	413	640	0.03142	NS	04203	158	293	0.03142	NS	04204	0	0	0.03142	-
	I		0	0	0.03142	-		158	280	0.03142	NS		-139	875	0.03142	77.75
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-201	7 262	0.03142	9.37		-138	9 236	0.03142	7.37		18	10 462	0.03142	6.50
P	S	04205	53	372	0.03142	NS	04206	169	636	0.03142	NS	04207	94	81	0.03142	NS
	I		53	268	0.03142	NS		169	205	0.03142	NS		94	811	0.03142	83.82
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		-14	11 197	0.03142	6.07		74	10 681	0.03142	6.37		-53	9 981	0.03142	6.81
P	S	04208	0	0	0.03142	-	04209	1 375	2 177	0.03142	31.09	04210	0	0	0.03142	-
	I		-117	7 079	0.03142	9.61		1 375	14 627	0.03142	4.63		2 606	11 597	0.03142	5.81
S	S		0	0	0.03142	-		-161	444	0.03142	NS		-19 811	11 435	0.03142	6.34
	I		145	7 984	0.03142	8.51		-161	3 821	0.03142	17.81		0	0	0.03142	-
P	S	04211	0	0	0.03142	-	04212	0	0	0.03142	-	04213	0	0	0.03142	-
	I		359	2 273	0.03142	29.88		-62	2 125	0.03142	32.01		363	2 677	0.03142	25.37
S	S		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-		0	0	0.03142	-
	I		450	5 181	0.03142	13.11		-552	9 020	0.03142	7.55		1 233	12 226	0.03142	5.54
P	S	04214	0	0	0.03142	-	04215	0	0	0.03142	-	04216	0	0	0.03142	-

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp _{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		IdCmb	Compressione calcestruzzo rinforzo			Verificato	Trazione acciaio/FRP rinforzo				Verificato				
σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$		N _{Ed}	M _{Ed}	CS		IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N _{Ed}		M _{Ed}	CS		
		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]				

LEGENDA:

- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
- $\sigma_{cd,amm}$** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- σ_{at}** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- $\sigma_{td,amm}$** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- N_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.
- M_{Ed}**
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS \geq 100).
- Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).
- Nota** Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed}	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ϵ_{sm}	A _e	Δ_{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione			Platea 1				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
04393	P	FRQ	-1 046	-31 510	0.73	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-1 037	-31 153	0.72	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-791	-47 731	1.10	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-784	-47 164	1.08	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione			Platea 2				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max $\sigma_{ct,f}$)													
00397	P	FRQ	222 462	38 899	0.46	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	219 666	38 414	0.45	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	8 910	6 506	0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	8 780	6 208	0.13	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
Fondazione			Platea 3				AA= PCA						
NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione(W_d \neq 0)													
01922	P	FRQ	-425	-7 532	0.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.400	-	SI
		QPR	-421	-7 441	0.17	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI
	S	FRQ	-38	-82 582	1.90	1.89	1.8649 E-03	625	406	0.758	0.400	0.53	NO
		QPR	-38	-81 535	1.87	1.89	0 E-01	0	0	0.000	0.300	-	SI

LEGENDA:

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".
- IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- N_{Ed}, M_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.
- $\sigma_{ct,f}$** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- σ_t** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].
- ϵ_{sm}** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.
- A_e** Area efficace del calcestruzzo teso.
- Δ_{sm}** Distanza media tra le fessure.
- W_d** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- W_{amm}** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS \geq 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
- Verificato** [SI] = W_d \leq W_{amm}; [NO] = W_d > W_{amm}

PLINTI - SOLLECITAZIONI E VERIFICHE ALLO SLU (Fondazione)

Plinti - Sollecitazioni e verifiche														
IdPil	Lv	Soll. Plinto Basso					Soll. Plinto Alto			A _{s,s}	A _{s,i}	A _{s,pz}	CS _f	CS _{pz}
		N _{Ed}	M _{Ed,x}	M _{Ed,y}	V _{Ed,x}	V _{Ed,y}	Dir	Cmp.	Trz.					
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[N]	[N]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]		
014	Fondazione	386540	38249	39567	11117	3679	A	-	-	8.04	8.04	4.52	4.46	4.90
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	4.31	4.90
017	Fondazione	483082	47666	50061	15366	5615	A	-	-	8.04	8.04	4.52	3.58	3.83
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	3.41	3.83
020	Fondazione	1043345	103652	125620	19718	3594	A	-	-	8.04	8.04	4.52	2.00	2.55
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	1.65	2.55
021	Fondazione	933875	92462	110242	8049	3359	A	-	-	8.04	8.04	4.52	2.25	2.87
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	1.88	2.87
024	Fondazione	877626	88716	89098	1919	2484	A	-	-	8.04	8.04	4.52	2.34	3.38
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	2.33	3.38

Plinti - Sollecitazioni e verifiche

IdPil	Lv	Soll. Plinto Basso					Soll. Plinto Alto			As,s	As,i	As,pz	CSf	CSpz
		N _{Ed}	M _{Ed,x}	M _{Ed,y}	V _{Ed,x}	V _{Ed,y}	Dir	Cmp.	Trz.					
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[N]	[N]	[cm²]	[cm²]	[cm²]		
033	Fondazione	1499185	218161	222467	60764	40180	A	-	-	8.04	8.04	4.52	0.96	1.91
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	0.94	1.91
040	Fondazione	272338	27355	26632	1329	4444	A	-	-	8.04	8.04	4.52	6.24	7.33
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	6.41	7.33

LEGENDA:

- IdPil** Identificativo della pilastrata cui il plinto è collegato.
- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- As,s** Armatura superiore esecutiva nella direzione A/B.
- As,i** Armatura superiore esecutiva nella direzione A/B.
- As,pz** Armatura a punzonamento esecutiva in direzione A/B.
- CSf** Coefficiente di sicurezza relativo all'armatura a flessione nella direzione A/B ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- CSpz** Coefficiente di sicurezza per punzonamento ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- N_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.
- M_{Ed,x}**
- M_{Ed,y}**
- V_{Ed,x}**
- V_{Ed,y}**
- Cmp., Trz.** Componenti di compressione e di trazione del modello strut and tie nelle direzioni A e B

PLINTI - SOLLECITAZIONI E VERIFICHE ALLO SLD (Fondazione)

Plinti - Sollecitazioni e verifiche

IdPil	Lv	Soll. Plinto Basso					Soll. Plinto Alto			As,s	As,i	As,pz	CSf	CSpz
		N _{Ed}	M _{Ed,x}	M _{Ed,y}	V _{Ed,x}	V _{Ed,y}	Dir	Cmp.	Trz.					
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[N]	[N]	[cm²]	[cm²]	[cm²]		
014	Fondazione	266769	38249	39567	7871	1996	A	-	-	8.04	8.04	4.52	4.46	4.90
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	4.31	4.90
017	Fondazione	333191	47666	50061	8838	4631	A	-	-	8.04	8.04	4.52	3.58	3.83
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	3.41	3.83
020	Fondazione	680247	103652	125620	12915	2282	A	-	-	8.04	8.04	4.52	2.00	2.55
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	1.65	2.55
021	Fondazione	612726	92462	110242	3933	2313	A	-	-	8.04	8.04	4.52	2.25	2.87
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	1.88	2.87
024	Fondazione	578708	88716	89098	1284	1902	A	-	-	8.04	8.04	4.52	2.34	3.38
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	2.33	3.38
033	Fondazione	992820	218161	222467	40836	27600	A	-	-	8.04	8.04	4.52	0.96	1.91
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	0.94	1.91
040	Fondazione	176861	27355	26632	955	2924	A	-	-	8.04	8.04	4.52	6.24	7.33
							B	-	-	8.04	8.04	4.52	6.41	7.33

LEGENDA:

- IdPil** Identificativo della pilastrata cui il plinto è collegato.
- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- As,s** Armatura superiore esecutiva nella direzione A/B.
- As,i** Armatura superiore esecutiva nella direzione A/B.
- As,pz** Armatura a punzonamento esecutiva in direzione A/B.
- CSf** Coefficiente di sicurezza relativo all'armatura a flessione nella direzione A/B ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- CSpz** Coefficiente di sicurezza per punzonamento ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- N_{Ed}** Sollecitazioni di progetto.
- M_{Ed,x}**
- M_{Ed,y}**
- V_{Ed,x}**
- V_{Ed,y}**
- Cmp., Trz.** Componenti di compressione e di trazione del modello strut and tie nelle direzioni A e B

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

IdFnd	CS	Lx	Lv	Rtz	Z _{p.cmp}	Z _{fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Plinto 17	3.54	1.90	1.90	0.00	0.65	-	NON Coesivo	1.75	0.00	0.56	33.30	46.12	48.03	0.139	0.491	NO
Plinto 33	2.76	2.70	2.70	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.71	0.00	0.53	33.30	46.12	48.03	0.216	0.594	NO
Plinto 24	2.99	2.10	2.10	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.85	0.00	0.60	33.30	46.12	48.03	0.200	0.596	NO
Plinto 20	2.38	2.10	2.10	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.80	0.00	0.57	33.30	46.12	48.03	0.241	0.574	NO
Plinto 21	2.74	2.10	2.10	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.83	0.00	0.59	33.30	46.12	48.03	0.214	0.587	NO

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{p.cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _γ	N _q	N _c	N _γ			
Plinto 40	6.60	1.90	1.90	0.00	0.65	-	NON Coesivo	1.80	0.00	0.58	33.30	46.12	48.03	0.077	0.508	NO
Plinto 14	2.95	1.90	1.90	0.00	0.65	-	NON Coesivo	1.69	0.00	0.56	23.18	35.49	30.21	0.110	0.323	NO
Trave 52-P25	3.92	1.06	1.20	0.00	0.45	-	NON Coesivo	1.77	0.00	0.65	33.30	46.12	48.03	0.090	0.354	NO
Trave P24-P25	5.35	3.75	1.20	0.00	0.45	-	NON Coesivo	1.37	0.00	0.85	33.30	46.12	48.03	0.066	0.354	NO
Trave 51-P24	3.04	1.06	1.20	0.00	0.45	-	NON Coesivo	1.69	0.00	0.69	33.30	46.12	48.03	0.116	0.354	NO
Trave 50-P22	4.59	1.93	1.20	0.00	0.45	-	NON Coesivo	1.60	0.00	0.74	33.30	46.12	48.03	0.077	0.354	NO
Trave P21-50	8.45	2.23	1.20	0.00	0.45	-	NON Coesivo	1.53	0.00	0.78	33.30	46.12	48.03	0.042	0.354	NO
Trave P17-50	7.55	4.70	1.20	0.00	0.45	-	NON Coesivo	1.30	0.00	0.89	33.30	46.12	48.03	0.047	0.354	NO
Trave 45-46	7.54	4.15	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.55	0.00	0.86	33.30	46.12	48.03	0.137	1.036	NO
Trave 34-43	7.12	5.88	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.46	0.00	0.90	33.30	46.12	48.03	0.140	0.997	NO
Trave P4-16	7.04	0.95	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.69	0.00	0.79	33.30	46.12	48.03	0.155	1.091	NO
Trave 1-13	10.71	4.58	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.52	0.00	0.88	33.30	46.12	48.03	0.095	1.020	NO
Trave 2-3	8.54	2.80	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.71	0.00	0.78	33.30	46.12	48.03	0.129	1.099	NO
Trave 19-3d	1.12	1.56	1.90	0.00	-	-	-	-	-	-	-	-	0.179	0.200	NO	
Trave 27-4d	1.35	1.64	1.90	0.00	-	-	-	-	-	-	-	-	0.148	0.200	NO	
Trave 29-30	5.56	2.50	1.30	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.79	0.00	0.75	33.30	46.12	48.03	0.201	1.118	NO
Trave 28-29	4.08	3.83	1.30	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.66	0.00	0.81	33.30	46.12	48.03	0.261	1.063	NO
Trave P15-P16	7.93	2.70	1.50	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.79	0.00	0.74	33.30	46.12	48.03	0.144	1.142	NO
Trave 36-46	5.94	4.95	1.50	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.54	0.00	0.86	33.30	46.12	48.03	0.176	1.045	NO
Trave 15-2d	1.75	2.96	1.00	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.45	0.00	0.77	33.30	46.12	48.03	0.515	0.901	NO
Trave 3-1c	8.89	3.19	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.64	0.00	0.82	33.30	46.12	48.03	0.121	1.071	NO
Trave 43-44	6.72	4.71	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.51	0.00	0.88	33.30	46.12	48.03	0.152	1.019	NO
Trave 26-34	6.84	4.47	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.53	0.00	0.87	33.30	46.12	48.03	0.150	1.025	NO
Trave 16-22	9.13	2.94	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.66	0.00	0.81	33.30	46.12	48.03	0.118	1.079	NO
Trave P1-2	4.16	0.95	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.53	0.00	0.87	33.30	46.12	48.03	0.246	1.025	NO
Trave 36-37	1.97	2.80	1.50	0.00	-	-	-	-	-	-	-	-	0.101	0.200	NO	
Trave 44-45	8.04	4.71	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.51	0.00	0.88	33.30	46.12	48.03	0.126	1.018	NO
Trave 7-15	9.50	4.01	1.00	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.42	0.00	0.80	33.30	46.12	48.03	0.094	0.892	NO
Trave 49-P19	10.35	1.69	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	2.00	0.00	0.65	33.30	46.12	48.03	0.117	1.213	NO
Trave 41-49	4.18	2.06	1.40	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.70	0.00	0.71	33.30	46.12	48.03	0.125	0.521	NO
Trave P12-31	13.40	3.61	1.00	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.53	0.00	0.88	33.30	46.12	48.03	0.072	0.961	NO
Trave P22-51	5.57	1.90	1.40	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.79	0.00	0.67	33.30	46.12	48.03	0.095	0.527	NO
Trave 51-52	5.86	3.60	1.40	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.51	0.00	0.81	33.30	46.12	48.03	0.087	0.509	NO
Trave 38-41	4.01	2.40	1.40	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.60	0.00	0.77	33.30	46.12	48.03	0.128	0.515	NO
Trave P16-38	3.78	1.13	1.40	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.75	0.00	0.69	33.30	46.12	48.03	0.139	0.524	NO
Trave 22-25	3.71	3.61	1.40	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.47	0.00	0.83	33.30	46.12	48.03	0.137	0.506	NO
Trave 25-26	3.19	1.60	1.40	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.91	0.00	0.61	33.30	46.12	48.03	0.167	0.534	NO
Trave 5-6	2.07	2.40	1.30	0.00	-	-	-	-	-	-	-	-	0.096	0.200	NO	
Trave 5-12	6.00	2.70	1.80	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.82	0.00	0.63	33.30	46.12	48.03	0.095	0.569	NO
Trave 11-12	1.75	3.46	0.70	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.41	0.00	0.91	33.30	46.12	48.03	0.225	0.394	NO
Trave 30-31	4.00	2.96	1.30	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.62	0.00	0.74	33.30	46.12	48.03	0.125	0.498	NO
Trave 37-P15	6.68	3.33	1.50	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.99	0.00	0.65	33.30	46.12	48.03	0.182	1.219	NO
Trave 23-27	7.44	3.10	1.90	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.76	0.00	0.71	33.30	46.12	48.03	0.158	1.174	NO
Trave 18-19	6.30	3.10	1.90	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.78	0.00	0.68	33.30	46.12	48.03	0.186	1.171	NO
Trave 18-23	6.99	2.38	1.90	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.86	0.00	0.65	33.30	46.12	48.03	0.172	1.200	NO

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	Rtz	Z _{P.cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _r	N _q	N _c	N _r			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]							[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Trave P3-5	0.83	1.18	1.30	0.00	-	-	Coesivo	-	-	-	-	-	-	0.242	0.200	NO
Trave 1d-P3	3.83	1.56	1.30	0.00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0.052	0.200	NO
Trave 6-7	4.98	4.28	1.30	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.34	0.00	0.79	33.30	46.12	48.03	0.092	0.456	NO
Trave 1-P1	8.01	1.65	1.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.92	0.00	0.69	33.30	46.12	48.03	0.147	1.181	NO
Trave 13-P4	4.33	1.68	1.40	0.00	0.75	-	NON Coesivo	1.92	0.00	0.61	33.30	46.12	48.03	0.123	0.535	NO
Platea 1	8.33	7.92	3.40	0.00	2.00	-	NON Coesivo	1.30	0.00	0.63	33.30	46.12	48.03	0.124	1.031	NO
Platea 2	11.83	3.80	3.50	180.00	2.00	-	NON Coesivo	1.57	0.00	0.44	23.18	35.49	30.21	0.063	0.750	NO
Platea 3	6.58	4.02	2.19	89.83	2.00	-	NON Coesivo	1.44	0.00	0.56	33.30	46.12	48.03	0.149	0.982	NO

LEGENDA:

- Id_{Fnd}** Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- L_{x/y}** Dimensioni dell'elemento di fondazione.
- Rtz** Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
- Z_{P.cmp}** Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
- Z_{Fid}** Profondità della falda dal piano campagna.
- Cmp T** Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
- C.** Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
- Terzaghi**
- Q_{Ed}** Carico di progetto sul terreno.
- Q_{Rd}** Resistenza di progetto del terreno.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

Id _{Elm}	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _{C/PGA_D}	%LLI/Shell	PGA _T	PGA _{C/PGA_D}
			[%]			[%]
Piano seminterrato						
Pilastro 44	0.00 %	1.086	200	0.00 %	1.843	200
Pilastro 34	0.00 %	5.778	200	0.00 %	1.503	200
Pilastro 26	0.00 %	3.110	200	0.00 %	2.265	200
Pilastro 25	0.00 %	4.600	200	0.00 %	1.795	200
Pilastro 22	0.00 %	2.420	200	0.00 %	1.494	200
Pilastro 16	0.00 %	3.548	200	0.00 %	1.705	200
Pilastro 17	0.00 %	1.385	200	0.00 %	4.228	200
Pilastro 2	0.00 %	0.555	200	0.00 %	0.784	200
Pilastro 3	0.00 %	2.767	200	0.00 %	2.309	200
Pilastro 4	0.00 %	6.225	200	0.00 %	3.679	200
Pilastro 36	0.00 %	0.754	200	0.00 %	0.499	200
Pilastro 40	0.00 %	7.895	200	0.00 %	10.301	200
Pilastro 37	0.00 %	2.270	200	0.00 %	5.655	200
Pilastro 28	0.00 %	2.550	200	0.00 %	6.239	200
Pilastro 29	0.00 %	1.423	200	0.00 %	3.090	200
Pilastro 30	0.00 %	3.327	200	0.00 %	6.296	200
Pilastro 11	0.00 %	4.479	200	0.00 %	7.028	200
Pilastro 10	0.00 %	4.587	200	0.00 %	1.399	200
Pilastro 9	0.00 %	3.911	200	0.00 %	2.418	200
Pilastro 5	0.00 %	1.166	200	0.00 %	0.989	200
Pilastro 12	0.00 %	2.379	200	0.00 %	4.266	200
Pilastro 6	0.00 %	3.035	200	0.00 %	4.612	200
Pilastro 7	0.00 %	0.859	200	0.00 %	2.913	200
Pilastro 21	0.00 %	3.454	200	0.00 %	5.359	200
Pilastro 20	0.00 %	1.189	200	0.00 %	2.279	200
Pilastro 45	0.00 %	0.533	200	0.00 %	0.549	200
Pilastro 24	0.00 %	2.416	200	0.00 %	7.585	200
Pilastro 33	0.00 %	0.561	200	0.00 %	1.110	200
Pilastro 27	0.00 %	1.493	200	0.00 %	3.093	200
Pilastro 23	0.00 %	1.271	200	0.00 %	2.958	200
Pilastro 18	0.00 %	1.104	200	0.00 %	2.660	200
Pilastro 19	0.00 %	1.325	200	0.00 %	4.390	200
Pilastro 15	0.00 %	2.283	200	0.00 %	3.576	200
Pilastro 31	0.00 %	1.823	200	0.00 %	5.101	200
Pilastro 8	0.00 %	4.469	200	0.00 %	2.928	200
Pilastro 46	0.00 %	10.096	200	0.00 %	4.838	200
Pilastro 43	0.00 %	0.902	200	0.00 %	1.033	200
Pilastro 6	0.00 %	1.764	200	0.00 %	3.345	200
Pilastro 26	0.00 %	8.014	200	0.00 %	4.859	200
Pilastro 5	0.00 %	2.736	200	0.00 %	2.639	200
Pilastro 5	0.00 %	4.981	200	0.00 %	1.681	200
Pilastro 14	0.00 %	1.452	200	0.00 %	3.221	200
Pilastro 1	0.00 %	2.113	200	0.00 %	2.465	200
Pilastro 13	0.00 %	2.520	200	0.00 %	2.845	200
Trave 33-45	12.50 %	0.357	200	87.50 %	1.081	200
Trave 27-33	75.00 %	0.288	186	87.50 %	1.225	200

IdElm	FLESSIONE				Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell		
	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _C /PGA _D	TAGLIO			
				%LLI/Shell	PGA _T	PGA _C /PGA _D	
Trave 33-36	75.00 %	0.402	[%] 200	62.50 %	1.549	[%] 200	
Trave 23-27	87.50 %	0.421	200	75.00 %	0.631	200	
Trave 24-28	12.50 %	0.373	200	25.00 %	1.012	200	
Trave 19-24	75.00 %	0.319	200	87.50 %	0.951	200	
Trave 18-23	75.00 %	0.556	200	75.00 %	0.828	200	
Trave 16-17	87.50 %	1.384	200	87.50 %	1.747	200	
Trave 17-18	87.50 %	0.748	200	87.50 %	1.084	200	
Trave 21-P8	87.50 %	0.431	200	87.50 %	0.446	200	
Trave 19-20	12.50 %	0.553	200	87.50 %	0.734	200	
Trave 18-19	87.50 %	0.639	200	75.00 %	0.862	200	
Trave 14-17	87.50 %	0.297	192	75.00 %	1.380	200	
Trave 2-14	25.00 %	0.572	200	75.00 %	1.802	200	
Trave P9-P11	25.00 %	1.434	200	37.50 %	1.362	200	
Trave 11-12	87.50 %	0.388	200	12.50 %	0.811	200	
Trave 40-P18	100.00 %	0.528	200	12.50 %	1.596	200	
Trave P15-40	75.00 %	0.436	200	62.50 %	1.678	200	
Trave 28-37	87.50 %	0.371	200	12.50 %	1.346	200	
Trave 30-31	87.50 %	0.325	200	12.50 %	1.485	200	
Trave 28-29	87.50 %	0.487	200	87.50 %	0.402	200	
Trave 37-P15	87.50 %	0.582	200	62.50 %	1.648	200	
Trave 36-37	12.50 %	0.280	181	25.00 %	1.464	200	
Trave 4-8	87.50 %	0.543	200	100.00 %	2.637	200	
Trave 10-11	25.00 %	1.054	200	100.00 %	1.048	200	
Trave P2-10	87.50 %	1.576	200	100.00 %	1.562	200	
Trave 5-12	12.50 %	0.240	155	12.50 %	0.433	200	
Trave P6-P11	0.00 %	0.623	200	12.50 %	1.250	200	
Trave 7-15	87.50 %	0.485	200	75.00 %	5.131	200	
Trave 15-P6	25.00 %	0.204	132	37.50 %	1.385	200	
Trave P12-31	0.00 %	0.729	200	87.50 %	4.116	200	
Trave 35-P16	87.50 %	0.390	200	87.50 %	0.533	200	
Trave 29-30	87.50 %	0.524	200	12.50 %	0.692	200	
Trave P14-35	0.00 %	0.597	200	50.00 %	0.885	200	
Trave 20-21	12.50 %	0.558	200	12.50 %	0.595	200	
Trave P8-P9	50.00 %	0.927	200	50.00 %	0.369	200	
Trave P3-5	0.00 %	3.127	200	12.50 %	1.875	200	
Trave 6-7	100.00 %	0.449	200	0.00 %	0.281	182	
Trave 5-6	12.50 %	0.422	200	100.00 %	0.497	200	
Trave P2-P3	100.00 %	0.751	200	100.00 %	0.884	200	
Trave 30-P14	12.50 %	0.232	150	12.50 %	0.849	200	
Parete P8-P9	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete P8-P12	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete P12-P13	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete P11-P13	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 1-P1	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 3-4	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 2-3	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 1-13	[01134-04293-03167]	0.549	200	[03166-03202-02718]	0.315	200	
Parete 16-22	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete P4-16	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 34-43	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 44-45	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 45-46	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 43-44	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 46-P22	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete P23-53	[01353-03408-01352]	0.433	200	[03400-01364-03399]	0.323	200	
Parete 4-P2	[01317-00385-03335]	0.189	122	[03364-03359-03363]	0.310	200	
Parete P7-P8	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete P18-P23	[01410-01411-03425]	0.278	180	[01415-01416-03432]	0.346	200	
Parete 52-P23	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete P19-53	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete P15-P16	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete P18-P19	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 49-P19	[03248-04343-01213]	0.248	161	[01207-03258-01206]	0.310	200	
Parete 36-46	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 25-26	[01233-00102-03261]	0.177	115	[01232-01233-03267]	0.310	200	
Parete 22-25	[00804-00102-04070]	0.164	106	[02236-02237-04086]	0.315	200	
Parete 41-49	[02217-04342-04052]	0.262	170	[02217-04342-04052]	0.236	153	
Parete P22-51	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 51-52	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete 13-P4	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Parete P3-5	[04044-00368-02197]	0.156	101	[02190-04042-04366]	0.168	109	
Parete P16-38	[03937-00086-01186]	0.211	137	[03937-00086-01186]	0.172	112	
Parete 38-41	[03930-02096-02097]	0.636	200	[04376-02094-03914]	0.177	115	
Parete 26-34	[02112-03947-04364]	0.433	200	[02116-03957-02115]	0.310	200	
Parete 9-10	[04391-02178-04007]	0.380	200	[02171-04037-02170]	0.310	200	
Parete 8-9	[02134-03987-04393]	0.493	200	[02146-04005-02145]	0.310	200	
Parete 4-8	[04240-00386-01334]	0.174	112	[02157-04247-02158]	0.315	200	
Parete P1-2	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200	
Piano terra							
Pilastro 34	0.00 %	7.586	200	0.00 %	3.330	200	
Pilastro 17	0.00 %	0.472	200	0.00 %	1.224	200	
Pilastro 14	0.00 %	0.493	200	0.00 %	1.293	200	
Pilastro 36	0.00 %	0.585	200	0.00 %	1.138	200	
Pilastro 37	0.00 %	0.906	200	0.00 %	1.588	200	
Pilastro 11	0.00 %	0.561	200	0.00 %	1.519	200	

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

IdElm	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _{C/PGA_D} [%]	%LLI/Shell	PGA _T	PGA _{C/PGA_D} [%]
Pilastro 12	0.00 %	0.657	200	0.00 %	1.487	200
Pilastro 21	0.00 %	1.222	200	0.00 %	1.692	200
Pilastro 20	0.00 %	0.647	200	0.00 %	1.055	200
Pilastro 24	0.00 %	0.933	200	0.00 %	2.070	200
Pilastro 33	0.00 %	0.416	200	0.00 %	0.724	200
Pilastro 27	0.00 %	0.694	200	0.00 %	1.784	200
Pilastro 23	0.00 %	0.603	200	0.00 %	1.484	200
Pilastro 18	0.00 %	0.485	200	0.00 %	1.378	200
Pilastro 19	0.00 %	0.431	200	0.00 %	1.064	200
Pilastro 15	0.00 %	1.431	200	0.00 %	2.507	200
Pilastro 9	0.00 %	3.921	200	0.00 %	1.826	200
Pilastro 28	0.00 %	0.818	200	0.00 %	1.735	200
Pilastro 2	0.00 %	0.224	145	0.00 %	0.527	200
Pilastro 4	0.00 %	0.536	200	0.00 %	1.305	200
Pilastro 25	0.00 %	0.677	200	0.00 %	1.234	200
Pilastro 35	0.00 %	0.840	200	0.00 %	0.670	200
Pilastro 41	0.00 %	0.499	200	0.00 %	1.268	200
Pilastro 38	0.00 %	0.654	200	0.00 %	1.430	200
Pilastro 49	0.00 %	0.666	200	0.00 %	1.739	200
Pilastro 29	0.00 %	0.965	200	0.00 %	1.791	200
Pilastro 43	0.00 %	5.779	200	0.00 %	2.991	200
Pilastro 22	0.00 %	0.641	200	0.00 %	1.280	200
Pilastro 9	0.00 %	0.796	200	0.00 %	1.555	200
Pilastro 6	0.00 %	0.779	200	0.00 %	1.864	200
Pilastro 5	0.00 %	0.582	200	0.00 %	1.053	200
Pilastro 3	0.00 %	7.122	200	0.00 %	2.211	200
Pilastro 7	0.00 %	0.454	200	0.00 %	0.332	200
Pilastro 7	0.00 %	0.469	200	0.00 %	1.303	200
Pilastro 6	0.00 %	0.238	154	0.00 %	0.923	200
Pilastro 44	0.00 %	3.102	200	0.00 %	1.720	200
Pilastro 43	0.00 %	0.221	143	0.00 %	0.711	200
Pilastro 35	0.00 %	3.792	200	0.00 %	1.103	200
Pilastro 41	0.00 %	1.841	200	0.00 %	1.956	200
Pilastro 38	0.00 %	1.979	200	0.00 %	2.039	200
Pilastro 49	0.00 %	1.226	200	0.00 %	1.799	200
Pilastro 5	0.00 %	0.500	200	0.00 %	0.447	200
Pilastro 34	0.00 %	0.508	200	0.00 %	1.171	200
Pilastro 26	0.00 %	0.610	200	0.00 %	1.247	200
Pilastro 3	0.00 %	0.658	200	0.00 %	1.452	200
Pilastro 44	0.00 %	0.291	188	0.00 %	0.442	200
Pilastro 46	0.00 %	0.716	200	0.00 %	1.296	200
Pilastro 45	0.00 %	0.196	127	0.00 %	0.574	200
Pilastro 10	0.00 %	0.601	200	0.00 %	1.365	200
Pilastro 8	0.00 %	0.426	200	0.00 %	1.144	200
Pilastro 30	0.00 %	1.379	200	0.00 %	2.363	200
Pilastro 31	0.00 %	1.242	200	0.00 %	2.441	200
Pilastro 16	0.00 %	0.294	190	0.00 %	0.346	200
Pilastro 2	0.00 %	1.920	200	0.00 %	0.701	200
Pilastro 16	0.00 %	0.187	121	0.00 %	0.423	200
Trave 33-45	87.50 %	0.372	200	75.00 %	1.748	200
Trave 27-33	12.50 %	0.489	200	75.00 %	2.338	200
Trave 33-36	87.50 %	0.399	200	75.00 %	0.939	200
Trave 23-27	87.50 %	0.355	200	12.50 %	0.727	200
Trave 18-23	87.50 %	0.269	174	75.00 %	0.777	200
Trave 18-19	75.00 %	0.349	200	12.50 %	1.010	200
Trave P9-P10	25.00 %	0.517	200	37.50 %	2.294	200
Trave 28b-37	37.50 %	0.224	145	75.00 %	0.621	200
Trave 36-37	25.00 %	0.347	200	37.50 %	1.309	200
Trave 17-23	87.50 %	0.493	200	75.00 %	1.596	200
Trave 14-18	87.50 %	0.428	200	75.00 %	1.508	200
Trave 14-17	75.00 %	0.448	200	62.50 %	1.371	200
Trave 19-24	87.50 %	0.346	200	37.50 %	2.947	200
Trave 24-28	25.00 %	0.253	164	37.50 %	0.997	200
Trave 20-21	25.00 %	0.293	189	12.50 %	0.573	200
Trave 11-12	87.50 %	0.177	115	75.00 %	1.290	200
Trave 4-8	87.50 %	1.224	200	75.00 %	0.465	200
Trave 11-20	12.50 %	0.498	200	25.00 %	3.177	200
Trave 20-24	100.00 %	0.476	200	12.50 %	1.563	200
Trave 10-11	75.00 %	0.805	200	75.00 %	0.252	163
Trave 12-21	12.50 %	0.361	200	25.00 %	0.972	200
Trave 5-12	12.50 %	0.200	129	12.50 %	0.421	200
Trave 36-46	12.50 %	0.346	200	12.50 %	0.523	200
Trave 24-33	87.50 %	0.559	200	12.50 %	7.193	200
Trave 8-19	0.00 %	1.220	200	12.50 %	0.952	200
Trave 16-17	0.00 %	0.156	101	12.50 %	1.387	200
Trave 2-14	0.00 %	0.178	115	12.50 %	1.077	200
Trave P6-P10	25.00 %	0.609	200	0.00 %	1.848	200
Trave 7-15	0.00 %	0.448	200	87.50 %	0.898	200
Trave 15-P6	12.50 %	0.221	143	12.50 %	0.637	200
Trave 38-41	12.50 %	0.327	200	25.00 %	0.589	200
Trave P14-35	0.00 %	0.211	137	100.00 %	0.768	200
Trave 35-38	87.50 %	0.345	200	75.00 %	0.640	200
Trave 47-48	50.00 %	0.655	200	37.50 %	1.479	200
Trave 41-48	37.50 %	0.267	173	37.50 %	0.277	179
Trave 25-26	25.00 %	0.394	200	25.00 %	1.105	200

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

IdElm	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _C /PGA _D	%LLI/Shell	PGA _T	PGA _C /PGA _D
Trave P8-P9	0.00 %	0.345	[%] 200	50.00 %	0.718	[%] 200
Trave 28b-35	100.00 %	0.501	200	87.50 %	22.235	200
Trave 27b-P14	100.00 %	0.501	200	87.50 %	24.502	200
Trave 32-P14	75.00 %	0.201	130	25.00 %	0.258	167
Trave 28-27b	12.50 %	0.442	200	25.00 %	0.713	200
Trave 27b-28b	12.50 %	0.845	200	75.00 %	1.038	200
Trave 48-49	100.00 %	0.209	135	0.00 %	0.314	200
Trave 19-20	12.50 %	0.434	200	25.00 %	1.095	200
Trave P8-P12	12.50 %	0.795	200	50.00 %	1.755	200
Trave 21-P8	87.50 %	0.390	200	12.50 %	1.060	200
Trave 26b-32	87.50 %	0.612	200	100.00 %	0.789	200
Trave 46-47	0.00 %	1.142	200	12.50 %	7.469	200
Trave 28-29	87.50 %	0.733	200	62.50 %	1.710	200
Trave P12-31	100.00 %	0.396	200	12.50 %	2.567	200
Trave 29-26b	87.50 %	1.174	200	12.50 %	0.795	200
Trave 30-31	87.50 %	0.555	200	87.50 %	1.109	200
Trave 26b-30	0.00 %	1.033	200	0.00 %	0.294	191
Trave Parete 29b-30b	100.00 %	0.168	109	100.00 %	1.113	200
Trave Parete 33b-36b	87.50 %	0.905	200	100.00 %	0.274	177
Trave Parete 25b-29b	37.50 %	1.015	200	12.50 %	2.171	200
Trave Parete 23b-24b	37.50 %	1.278	200	0.00 %	0.817	200
Trave Parete 16-23b	0.00 %	0.160	103	0.00 %	0.238	154
Trave Parete 15b-16b	37.50 %	1.184	200	0.00 %	0.893	200
Trave Parete 2-15b	0.00 %	0.209	135	0.00 %	0.271	176
Trave Parete 19b-10	50.00 %	1.340	200	100.00 %	1.221	200
Trave Parete 18b-19b	0.00 %	2.896	200	0.00 %	1.442	200
Trave Parete 10b-17b	75.00 %	1.213	200	75.00 %	0.454	200
Trave Parete 1b-10b	37.50 %	1.778	200	87.50 %	1.017	200
Trave Parete 30b-31b	0.00 %	0.463	200	25.00 %	0.598	200
Trave Parete 31b-33b	0.00 %	0.449	200	62.50 %	0.886	200
Parete P8-P9	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200
Parete P8-P12	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200
Parete P12-P13	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200
Parete P6-P13	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200
Parete P7-P8	NC	1 000.000	200	NC	1 000.000	200
Parete P3-5	[03680-01742-01743]	0.162	105	[03678-01743-00368]	0.214	139
Parete P5-16	[03673-01718-01719]	0.155	101	[04280-03665-01705]	0.189	122
Parete P1-2	[03688-01764-04372]	0.171	111	[04305-01755-03686]	0.179	116
Parete 43-44	[03707-01813-04272]	0.178	115	[01795-04397-03705]	0.200	129
Parete 41-49	[04384-03696-01771]	0.201	130	[01770-01771-03696]	0.333	200
Parete P14-35	[01692-04333-03651]	0.182	118	[03659-01695-03652]	0.207	134
Parete 38-41	[03602-04381-01620]	0.205	133	[03609-01638-03608]	0.309	200
Parete 35-38	[03598-01623-01624]	0.177	114	[03593-01628-04334]	0.317	200
Copertura						
Pilastro 12	0.00 %	0.503	200	0.00 %	0.521	200
Pilastro 11	0.00 %	0.492	200	0.00 %	0.442	200
Pilastro 17	0.00 %	0.623	200	0.00 %	0.866	200
Pilastro 36	0.00 %	0.952	200	0.00 %	1.850	200
Pilastro 14	0.00 %	0.742	200	0.00 %	0.959	200
Pilastro 21	0.00 %	1.024	200	0.00 %	3.048	200
Pilastro 20	0.00 %	0.884	200	0.00 %	1.914	200
Pilastro 15	0.00 %	1.068	200	0.00 %	2.479	200
Pilastro 37	0.00 %	0.912	200	0.00 %	1.308	200
Pilastro 24	0.00 %	0.788	200	0.00 %	0.682	200
Pilastro 19	0.00 %	0.642	200	0.00 %	0.905	200
Pilastro 18	0.00 %	1.198	200	0.00 %	0.888	200
Pilastro 47	0.00 %	0.386	200	0.00 %	0.413	200
Pilastro 48	0.00 %	4.313	200	0.00 %	1.793	200
Pilastro 35	0.00 %	1.632	200	0.00 %	1.139	200
Pilastro 42	0.00 %	1.976	200	0.00 %	1.061	200
Pilastro 39	0.00 %	3.722	200	0.00 %	1.680	200
Pilastro 21	0.00 %	0.725	200	0.00 %	0.477	200
Pilastro 29	0.00 %	0.354	200	0.00 %	0.205	133
Pilastro 28	0.00 %	1.256	200	0.00 %	1.877	200
Pilastro 24	0.00 %	2.094	200	0.00 %	11.994	200
Pilastro 33	0.00 %	1.848	200	0.00 %	2.078	200
Pilastro 23	0.00 %	1.133	200	0.00 %	0.811	200
Pilastro 19	0.00 %	0.933	200	0.00 %	2.912	200
Pilastro 18	0.00 %	1.296	200	0.00 %	7.823	200
Pilastro 23	0.00 %	1.565	200	0.00 %	1.548	200
Pilastro 27	0.00 %	1.180	200	0.00 %	2.055	200
Pilastro 27	0.00 %	0.849	200	0.00 %	1.357	200
Pilastro 33	0.00 %	0.800	200	0.00 %	1.383	200
Pilastro 24	0.00 %	1.447	200	0.00 %	1.632	200
Pilastro 19	0.00 %	0.503	200	0.00 %	0.918	200
Pilastro 23	0.00 %	1.464	200	0.00 %	10.834	200
Pilastro 18	0.00 %	0.998	200	0.00 %	1.529	200
Pilastro 27	0.00 %	1.239	200	0.00 %	3.210	200
Pilastro 23	0.00 %	1.220	200	0.00 %	1.737	200
Pilastro 33	0.00 %	1.293	200	0.00 %	4.630	200
Pilastro 31	0.00 %	0.797	200	0.00 %	0.177	114
Trave 162a-37	87.50 %	1.069	200	62.50 %	2.849	200
Trave 158a-37	75.00 %	0.416	200	37.50 %	2.377	200
Trave 7a-66a	0.00 %	0.414	200	0.00 %	0.687	200
Trave 2-14	0.00 %	0.249	161	12.50 %	3.724	200

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

IdElm	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _C /PGA _D [%]	%LLI/Shell	PGA _T	PGA _C /PGA _D [%]
Trave 16-17	12.50 %	0.324	200	12.50 %	4.351	200
Trave 24b-25b	12.50 %	0.963	200	37.50 %	2.046	200
Trave 36-36b	0.00 %	0.464	200	12.50 %	8.602	200
Trave 33-36	100.00 %	1.124	200	12.50 %	3.948	200
Trave 13b-20a	0.00 %	0.707	200	12.50 %	10.667	200
Trave 29a-59a	100.00 %	0.830	200	25.00 %	2.784	200
Trave 11-11a	0.00 %	1.214	200	25.00 %	9.550	200
Trave 15a-49a	75.00 %	1.170	200	25.00 %	8.545	200
Trave 72a-126a	100.00 %	1.459	200	75.00 %	11.668	200
Trave 78a-86a	75.00 %	0.966	200	37.50 %	11.105	200
Trave 85a-102a	87.50 %	1.600	200	62.50 %	10.657	200
Trave 86a-24	62.50 %	0.515	200	12.50 %	5.343	200
Trave 24a-56a	75.00 %	0.707	200	25.00 %	11.089	200
Trave 6b-26a	0.00 %	0.694	200	12.50 %	10.270	200
Trave 9a-44a	25.00 %	1.713	200	62.50 %	13.309	200
Trave 13a-47a	75.00 %	1.124	200	12.50 %	12.274	200
Trave 83a-128a	87.50 %	1.184	200	75.00 %	10.318	200
Trave 69a-106a	0.00 %	0.995	200	12.50 %	14.145	200
Trave 151a-33	12.50 %	5.032	200	25.00 %	12.284	200
Trave 90a-27	75.00 %	0.193	125	37.50 %	1.682	200
Trave 20a-53a	25.00 %	1.099	200	25.00 %	11.324	200
Trave 92a-29	87.50 %	0.850	200	75.00 %	5.344	200
Trave 47a-81a	12.50 %	1.094	200	37.50 %	12.529	200
Trave 41a-67a	25.00 %	1.521	200	37.50 %	3.665	200
Trave 118a-149a	12.50 %	2.513	200	50.00 %	11.138	200
Trave 23-113a	0.00 %	1.214	200	25.00 %	15.654	200
Trave 153a-33	50.00 %	1.158	200	50.00 %	2.106	200
Trave 142a-37	0.00 %	1.240	200	0.00 %	2.988	200
Trave 11a-20	62.50 %	0.974	200	37.50 %	9.712	200
Trave 12-18a	100.00 %	1.830	200	87.50 %	8.648	200
Trave 107a-131a	75.00 %	0.857	200	37.50 %	5.731	200
Trave 108a-117a	87.50 %	3.166	200	50.00 %	11.035	200
Trave 32a-89a	0.00 %	1.311	200	87.50 %	14.179	200
Trave 90a-147a	0.00 %	1.689	200	87.50 %	12.489	200
Trave 45a-63a	50.00 %	1.264	200	87.50 %	7.303	200
Trave 79a-82a	37.50 %	2.122	200	62.50 %	2.570	200
Trave 26a-58a	75.00 %	0.475	200	25.00 %	2.623	200
Trave 4b-28a	0.00 %	0.727	200	12.50 %	10.336	200
Trave 53a-133a	100.00 %	1.376	200	87.50 %	14.619	200
Trave 48a-83a	12.50 %	1.125	200	25.00 %	10.988	200
Trave 31a-91a	0.00 %	1.173	200	87.50 %	15.247	200
Trave 9b-23a	0.00 %	0.670	200	12.50 %	10.436	200
Trave 22b-10a	0.00 %	1.044	200	25.00 %	12.728	200
Trave 5a-16a	0.00 %	1.712	200	87.50 %	9.267	200
Trave 56a-137a	0.00 %	0.994	200	12.50 %	10.129	200
Trave 55a-135a	100.00 %	0.972	200	12.50 %	9.886	200
Trave 40a-70a	12.50 %	1.742	200	50.00 %	7.016	200
Trave 27-151a	12.50 %	3.751	200	87.50 %	12.116	200
Trave 34a-19	50.00 %	0.392	200	75.00 %	1.015	200
Trave 14b-19a	0.00 %	0.991	200	12.50 %	14.267	200
Trave 11b-22a	0.00 %	0.651	200	12.50 %	10.160	200
Trave 3a-14a	0.00 %	1.735	200	87.50 %	10.252	200
Trave 18a-21	37.50 %	1.898	200	37.50 %	4.623	200
Trave 58a-139a	0.00 %	0.995	200	12.50 %	11.262	200
Trave 42a-110a	100.00 %	1.353	200	12.50 %	14.576	200
Trave 49a-87a	12.50 %	1.402	200	25.00 %	12.726	200
Trave 140a-152a	12.50 %	3.106	200	25.00 %	14.955	200
Trave P8-P12	12.50 %	0.778	200	62.50 %	0.943	200
Trave 8a-42a	75.00 %	0.929	200	50.00 %	2.663	200
Trave 23a-62a	75.00 %	1.049	200	12.50 %	17.386	200
Trave 28a-P9	75.00 %	0.497	200	37.50 %	1.828	200
Trave 16a-50a	75.00 %	1.508	200	25.00 %	7.968	200
Trave 44a-28	100.00 %	1.360	200	87.50 %	13.756	200
Trave 36a-71a	87.50 %	2.930	200	25.00 %	7.509	200
Trave 39a-78a	12.50 %	3.083	200	37.50 %	9.027	200
Trave 1b-15	100.00 %	1.040	200	87.50 %	3.562	200
Trave P12-31	100.00 %	1.097	200	12.50 %	2.531	200
Trave 7b-25a	0.00 %	0.681	200	12.50 %	10.405	200
Trave 2b-30a	0.00 %	0.808	200	87.50 %	10.110	200
Trave 10a-45a	75.00 %	1.906	200	25.00 %	11.463	200
Trave 1a-12a	0.00 %	1.391	200	87.50 %	9.753	200
Trave 14a-48a	75.00 %	1.064	200	12.50 %	10.513	200
Trave 68a-125a	100.00 %	1.740	200	87.50 %	14.354	200
Trave 38a-82a	87.50 %	2.021	200	50.00 %	9.815	200
Trave 66a-99a	0.00 %	0.881	200	12.50 %	12.467	200
Trave 115a-28	0.00 %	1.114	200	100.00 %	4.061	200
Trave 19a-52a	25.00 %	1.341	200	25.00 %	12.432	200
Trave 22a-55a	75.00 %	0.901	200	25.00 %	10.901	200
Trave 20b-8a	0.00 %	1.017	200	12.50 %	15.713	200
Trave 87a-129a	87.50 %	1.011	200	62.50 %	6.640	200
Trave 81a-127a	100.00 %	1.302	200	75.00 %	9.446	200
Trave 50a-92a	12.50 %	1.638	200	25.00 %	10.728	200
Trave 27a-P8	75.00 %	0.392	200	25.00 %	1.845	200
Trave 17b-12	12.50 %	0.771	200	25.00 %	3.053	200
Trave 116a-114a	62.50 %	1.972	200	100.00 %	2.224	200

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell

IdElm	FLESSIONE			TAGLIO		
	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _{C/PGA_D} ^[%]	%LLI/Shell	PGA _T	PGA _{C/PGA_D} ^[%]
Trave 25a-57a	75.00 %	0.570	200	25.00 %	4.145	200
Trave 30a-60a	25.00 %	0.680	200	25.00 %	4.578	200
Trave 12a-46a	75.00 %	1.358	200	25.00 %	15.216	200
Trave 103a-130a	87.50 %	0.856	200	50.00 %	4.792	200
Trave 70a-24	87.50 %	0.802	200	50.00 %	10.957	200
Trave 116a-144a	75.00 %	3.189	200	50.00 %	6.606	200
Trave 101a-112a	12.50 %	2.387	200	37.50 %	8.822	200
Trave 34a-85a	0.00 %	1.380	200	37.50 %	13.194	200
Trave 5b-27a	0.00 %	0.701	200	12.50 %	10.204	200
Trave 111a-132a	62.50 %	0.949	200	12.50 %	4.431	200
Trave 51a-103a	0.00 %	1.607	200	25.00 %	11.686	200
Trave 143a-154a	87.50 %	3.661	200	62.50 %	14.799	200
Trave 114a-142a	75.00 %	1.765	200	25.00 %	2.363	200
Trave 91a-109a	87.50 %	2.508	200	62.50 %	9.656	200
Trave 6a-17a	0.00 %	1.564	200	87.50 %	8.464	200
Trave 54a-30	100.00 %	1.168	200	87.50 %	11.551	200
Trave 52a-111a	0.00 %	1.514	200	12.50 %	11.234	200
Trave 61a-66a	25.00 %	1.535	200	87.50 %	1.550	200
Trave 89a-105a	87.50 %	1.962	200	62.50 %	14.012	200
Trave 18-101a	0.00 %	0.975	200	12.50 %	11.640	200
Trave 113a-118a	0.00 %	1.815	200	0.00 %	6.036	200
Trave 117a-142a	87.50 %	3.263	200	0.00 %	4.250	200
Trave 12b-21a	0.00 %	0.682	200	12.50 %	10.482	200
Trave 4a-15a	0.00 %	1.770	200	87.50 %	9.884	200
Trave 62a-136a	100.00 %	1.082	200	12.50 %	9.856	200
Trave 42a-104a	100.00 %	1.077	200	75.00 %	14.150	200
Trave 21-107a	0.00 %	1.765	200	12.50 %	13.650	200
Trave 84a-143a	0.00 %	1.497	200	87.50 %	14.259	200
Trave 20-68a	37.50 %	1.029	200	37.50 %	5.367	200
Trave 10-11	75.00 %	0.708	200	12.50 %	1.511	200
Trave 8b-24a	0.00 %	0.670	200	87.50 %	10.460	200
Trave 3b-29a	0.00 %	0.730	200	12.50 %	10.226	200
Trave 21b-9a	0.00 %	1.089	200	12.50 %	13.448	200
Trave 57a-138a	0.00 %	0.917	200	12.50 %	10.058	200
Trave 43a-115a	100.00 %	1.386	200	75.00 %	13.897	200
Trave 147a-155a	12.50 %	4.889	200	25.00 %	15.443	200
Trave 61a-100a	0.00 %	0.947	200	12.50 %	13.746	200
Trave 80a-140a	0.00 %	1.270	200	25.00 %	15.086	200
Trave 51a-21	37.50 %	2.131	200	37.50 %	3.972	200
Trave 21a-54a	75.00 %	1.154	200	25.00 %	9.744	200
Trave 2a-13a	0.00 %	1.585	200	87.50 %	10.160	200
Trave 17a-51a	25.00 %	2.336	200	25.00 %	8.248	200
Trave 63a-124a	12.50 %	0.257	166	87.50 %	12.867	200
Trave 67a-98a	87.50 %	1.076	200	62.50 %	13.439	200
Trave 37a-79a	87.50 %	2.707	200	37.50 %	8.845	200
Trave 46a-72a	12.50 %	1.125	200	50.00 %	11.960	200
Trave 7a-17	62.50 %	1.180	200	50.00 %	2.595	200
Trave 28-146a	100.00 %	1.261	200	100.00 %	4.156	200
Trave 36-162a	100.00 %	0.695	200	100.00 %	4.218	200
Trave 146a-158a	62.50 %	1.358	200	75.00 %	3.992	200
Trave 6a-12	25.00 %	0.588	200	12.50 %	3.064	200
Trave 110a-115a	75.00 %	1.007	200	37.50 %	9.855	200
Trave 71a-79a	62.50 %	2.366	200	37.50 %	6.890	200
Trave 18-31a	62.50 %	0.862	200	75.00 %	0.958	200
Trave 31a-32a	37.50 %	1.554	200	87.50 %	1.509	200
Trave 32a-34a	37.50 %	2.192	200	62.50 %	1.430	200
Trave 21-52a	75.00 %	1.895	200	75.00 %	5.484	200
Trave 52a-53a	50.00 %	3.591	200	62.50 %	5.216	200
Trave 53a-54a	50.00 %	2.726	200	62.50 %	5.025	200
Trave 54a-55a	50.00 %	2.498	200	62.50 %	3.867	200
Trave 55a-62a	50.00 %	2.002	200	62.50 %	1.780	200
Trave 62a-56a	0.00 %	2.145	200	62.50 %	2.213	200
Trave 56a-57a	50.00 %	1.755	200	37.50 %	1.940	200
Trave 57a-58a	50.00 %	1.958	200	50.00 %	0.875	200
Trave 20-46a	50.00 %	1.974	200	62.50 %	3.583	200
Trave 46a-47a	50.00 %	5.170	200	62.50 %	7.149	200
Trave 47a-48a	50.00 %	7.519	200	37.50 %	8.623	200
Trave 48a-49a	50.00 %	3.716	200	62.50 %	3.529	200
Trave 49a-50a	0.00 %	27.135	200	62.50 %	4.337	200
Trave 50a-51a	50.00 %	4.830	200	37.50 %	4.801	200
Trave 82a-86a	75.00 %	1.774	200	62.50 %	3.061	200
Trave 84a-90a	37.50 %	1.516	200	62.50 %	2.064	200
Trave 108a-114a	25.00 %	2.645	200	87.50 %	3.615	200
Trave 104a-110a	75.00 %	1.080	200	37.50 %	1.637	200
Trave 98a-104a	25.00 %	0.404	200	37.50 %	2.570	200
Trave 24-98a	62.50 %	0.292	189	75.00 %	1.750	200
Trave 19-71a	12.50 %	0.813	200	37.50 %	7.252	200
Trave 154a-155a	0.00 %	2.900	200	0.00 %	4.552	200
Trave 152a-154a	100.00 %	5.228	200	0.00 %	4.192	200
Trave 149a-152a	87.50 %	5.494	200	0.00 %	5.444	200
Trave 109a-112a	0.00 %	3.519	200	100.00 %	5.211	200
Trave 105a-109a	12.50 %	3.406	200	100.00 %	5.453	200
Trave 102a-105a	87.50 %	2.904	200	100.00 %	5.382	200
Trave 24-102a	87.50 %	1.395	200	100.00 %	6.691	200
Trave 23-80a	100.00 %	1.345	200	100.00 %	0.658	200

IdElm	FLESSIONE				Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam e Shell		
	%LLI/Shell	PGA _{PF/RC}	PGA _C /PGA _D	PGA _D [%]	TAGLIO		
					%LLI/Shell	PGA _T	PGA _C /PGA _D [%]
Trave 80a-84a	62.50 %	1.010	200	100.00 %		1.067	200
Trave 100a-101a	62.50 %	1.916	200	0.00 %		2.619	200
Trave 118a-116a	25.00 %	1.749	200	100.00 %		3.371	200
Trave 142a-144a	0.00 %	5.682	200	100.00 %		4.954	200
Trave 144a-149a	0.00 %	6.468	200	100.00 %		7.929	200
Trave 112a-117a	100.00 %	3.295	200	0.00 %		4.560	200
Trave 101a-108a	25.00 %	2.287	200	62.50 %		2.396	200
Trave 99a-106a	37.50 %	2.818	200	0.00 %		4.815	200
Trave 66a-69a	100.00 %	1.569	200	0.00 %		1.627	200
Trave 106a-113a	37.50 %	3.123	200	0.00 %		5.747	200
Trave 163a-30b	87.50 %	1.120	200	12.50 %		4.629	200
Trave 18-61a	0.00 %	2.528	200	100.00 %		2.238	200
Trave 99a-100a	100.00 %	2.874	200	37.50 %		5.130	200
Trave 14-7a	37.50 %	1.338	200	50.00 %		2.551	200
Trave 15-P6	12.50 %	1.435	200	12.50 %		4.284	200
Trave P6-P10	12.50 %	0.559	200	25.00 %		0.324	200
Trave 11-1a	62.50 %	0.442	200	75.00 %		0.816	200
Trave 1a-2a	50.00 %	1.033	200	50.00 %		1.115	200
Trave 2a-3a	50.00 %	1.381	200	50.00 %		1.729	200
Trave 3a-4a	100.00 %	1.507	200	62.50 %		2.791	200
Trave 4a-5a	50.00 %	1.591	200	37.50 %		3.190	200
Trave 5a-6a	50.00 %	1.212	200	37.50 %		3.039	200
Trave 133a-134a	0.00 %	1.323	200	0.00 %		1.313	200
Trave 131a-132a	0.00 %	1.486	200	100.00 %		2.115	200
Trave 130a-131a	100.00 %	1.098	200	100.00 %		1.676	200
Trave 29-130a	100.00 %	0.912	200	100.00 %		2.940	200
Trave 129a-29	0.00 %	0.477	200	0.00 %		1.008	200
Trave 128a-129a	0.00 %	0.922	200	0.00 %		2.309	200
Trave 127a-128a	0.00 %	1.456	200	0.00 %		3.354	200
Trave 126a-127a	100.00 %	1.041	200	0.00 %		2.445	200
Trave 125a-126a	100.00 %	0.874	200	0.00 %		2.902	200
Trave 124a-125a	87.50 %	1.047	200	25.00 %		1.159	200
Trave 19-36a	25.00 %	0.639	200	37.50 %		2.397	200
Trave 37a-38a	37.50 %	1.549	200	75.00 %		1.910	200
Trave 36a-37a	37.50 %	2.122	200	75.00 %		1.943	200
Trave 39a-40a	0.00 %	1.600	200	75.00 %		2.280	200
Trave 40a-41a	62.50 %	1.256	200	25.00 %		1.098	200
Trave 38a-39a	25.00 %	1.604	200	75.00 %		2.836	200
Trave 45a-20	0.00 %	0.898	200	0.00 %		2.830	200
Trave 41a-42a	37.50 %	1.567	200	50.00 %		2.135	200
Trave 44a-45a	37.50 %	1.296	200	12.50 %		2.819	200
Trave 43a-44a	62.50 %	1.606	200	37.50 %		0.943	200
Trave 42a-43a	50.00 %	1.718	200	50.00 %		1.443	200
Trave 69a-23	12.50 %	1.146	200	12.50 %		1.392	200
Trave 27-119a	87.50 %	0.954	200	87.50 %		3.327	200
Trave 155a-33	37.50 %	1.236	200	0.00 %		4.988	200
Trave 153a-163a	12.50 %	1.060	200	25.00 %		2.960	200
Trave 119a-153a	62.50 %	2.208	200	37.50 %		2.439	200
Trave 28-124a	12.50 %	1.085	200	87.50 %		8.870	200
Trave 58a-P8	62.50 %	0.678	200	62.50 %		0.300	194
Trave P8-P9	50.00 %	1.087	200	50.00 %		0.515	200
Trave 60a-P10	37.50 %	2.229	200	50.00 %		0.690	200
Trave P9-59a	75.00 %	1.634	200	75.00 %		0.587	200
Trave 59a-60a	37.50 %	2.450	200	50.00 %		0.755	200
Trave 132a-133a	12.50 %	1.643	200	0.00 %		1.862	200
Trave 134a-30	0.00 %	0.844	200	0.00 %		1.121	200
Trave 139a-31	0.00 %	0.941	200	0.00 %		2.466	200
Trave 138a-139a	100.00 %	1.544	200	0.00 %		1.888	200
Trave 137a-138a	0.00 %	2.263	200	100.00 %		2.169	200
Trave 136a-137a	100.00 %	2.897	200	100.00 %		2.028	200
Trave 135a-136a	100.00 %	0.998	200	100.00 %		1.896	200
Trave 30-135a	100.00 %	0.777	200	100.00 %		2.245	200
Parete P8-P9	NC	1 000.000	200	NC		1 000.000	200
Parete P12-P13	NC	1 000.000	200	NC		1 000.000	200
Parete P8-P12	NC	1 000.000	200	NC		1 000.000	200
Parete P10-P13	NC	1 000.000	200	NC		1 000.000	200
Parete 10-11	NC	1 000.000	200	NC		1 000.000	200
Parete P6-P10	NC	1 000.000	200	NC		1 000.000	200

LEGENDA:

IdElm	Identificativo dell'elemento strutturale.
%LLI/Shell	Nel caso di elementi Beam: %LLI = Posizione della sezione per la quale si registra la minima PGA, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione dell'elemento (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0% = estremo iniziale, 100% = estremo finale). Nel caso di elementi Shell: Shell = identificativo dei nodi della shell per la quale si registra la minima PGA.
PGA_{PF/RC}	Accelerazione sismica di collasso per PRESSOFLESSIONE o FLESSIONE/ROTAZIONE ALLA CORDA. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k + \sum_i (\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$. N.B.: per gli elementi beam (travi e pilastri), nel caso di calcolo Non Lineare, la PGA è quella relativa al meccanismo di collasso per verifica di rotazione alla corda.
PGA_T	Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k + \sum_i (\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$.
PGA_C/PGA_D	Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA _C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA _D = S _S -S _T -a _g /g). [200] = PGA _C > 2·PGA _D .

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM IN ACCIAIO

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam in Acciaio

IdElm	FLESSIONE			TAGLIO			INSTABILITÀ	
	%LLI	PGA _{PF}	PGA _C /PGA _D	%LLI	PGA _T	PGA _C /PGA _D	PGA _{Inst}	PGA _C /PGA _D
	[%]	[g]	[%]	[%]	[g]	[%]	[g]	[%]
Piano seminterrato								
Trave Acciaio 27-26	0.00 %	5.882	200	0.00 %	23.33	200	2.805	200
Piano terra								
Pilastro Acciaio 51	0.00 %	5.850	200	0.00 %	22.85	200	4.368	200
Pilastro Acciaio 53	0.00 %	12.122	200	100.00 %	22.49	200	6.884	200
Pilastro Acciaio 50	100.00 %	7.898	200	100.00 %	19.91	200	6.938	200
Pilastro Acciaio 52	100.00 %	7.134	200	100.00 %	15.20	200	5.963	200
Pilastro Acciaio 52	0.00 %	2.005	200	0.00 %	6.99	200	2.321	200
Trave Acciaio 41b-52	100.00 %	3.586	200	100.00 %	3.46	200	2.243	200
Trave Acciaio 52-42b	100.00 %	9.195	200	0.00 %	24.25	200	4.522	200
Trave Acciaio 38b-39b	0.00 %	11.187	200	75.00 %	55.63	200	6.445	200
Trave Acciaio 51-40b	0.00 %	1.958	200	0.00 %	5.74	200	1.565	200
Trave Acciaio 40b-41b	0.00 %	3.605	200	100.00 %	26.70	200	2.303	200
Trave Acciaio 39b-51	100.00 %	10.800	200	100.00 %	20.04	200	4.777	200
Trave Acciaio 37b-50	75.00 %	15.270	200	0.00 %	50.07	200	16.912	200
Trave Acciaio P21-37b	100.00 %	34.791	200	100.00 %	80.60	200	32.704	200
Trave Acciaio 51-P24	0.00 %	4.436	200	0.00 %	10.97	200	3.933	200
Trave Acciaio 52-P25	0.00 %	6.613	200	25.00 %	10.92	200	5.234	200
Trave Acciaio P24-P25	0.00 %	32.616	200	0.00 %	41.58	200	16.151	200
Trave Acciaio 46-38b	0.00 %	4.303	200	0.00 %	15.28	200	2.375	200
Trave Acciaio 50-38b	0.00 %	8.808	200	0.00 %	27.38	200	6.053	200
Trave Acciaio 49-43b	0.00 %	4.632	200	0.00 %	15.05	200	1.725	200
Trave Acciaio 43b-53	0.00 %	8.061	200	100.00 %	31.70	200	8.013	200
Trave Acciaio 42b-43b	100.00 %	12.136	200	100.00 %	41.21	200	9.430	200
Copertura								
Trave Acciaio 150a-33	0.00 %	8.815	200	0.00 %	70.17	200	1.754	200
Trave Acciaio 88a-27	0.00 %	22.212	200	0.00 %	85.98	200	4.575	200
Trave Acciaio 65a-23	0.00 %	9.696	200	0.00 %	29.58	200	-	-
Trave Acciaio 157a-163a	75.00 %	12.829	200	0.00 %	55.30	200	3.557	200
Trave Acciaio 160a-163a	0.00 %	14.409	200	100.00 %	55.15	200	2.899	200
Trave Acciaio 48a-21	100.00 %	11.263	200	0.00 %	104.54	200	4.028	200
Trave Acciaio 21-55a	100.00 %	9.516	200	0.00 %	30.94	200	3.964	200
Trave Acciaio 33a-19	100.00 %	7.053	200	100.00 %	30.99	200	-	-
Trave Acciaio 77a-24	100.00 %	11.092	200	100.00 %	119.24	200	-	-
Trave Acciaio 141a-33	100.00 %	8.067	200	100.00 %	73.73	200	1.721	200
Trave Acciaio 157a-160a	100.00 %	19.374	200	0.00 %	128.92	200	21.673	200
Trave Acciaio 27-157a	0.00 %	5.693	200	0.00 %	25.67	200	2.635	200
Trave Acciaio 33-160a	0.00 %	7.600	200	0.00 %	28.64	200	2.514	200
Trave Acciaio 93a-27	100.00 %	6.849	200	100.00 %	13.18	200	-	-
Trave Acciaio 18-23	0.00 %	15.761	200	100.00 %	39.44	200	-	-
Trave Acciaio 148a-33	0.00 %	7.529	200	0.00 %	43.66	200	-	-
Trave Acciaio 156a-33	100.00 %	2.684	200	100.00 %	5.96	200	-	-
Trave Acciaio 76a-24	100.00 %	6.069	200	100.00 %	12.51	200	-	-
Trave Acciaio 35a-19	100.00 %	5.046	200	0.00 %	22.66	200	-	-
Trave Acciaio 27-119a	100.00 %	7.625	200	0.00 %	7.64	200	5.675	200
Trave Acciaio 97a-123a	100.00 %	4.035	200	0.00 %	9.38	200	-	-
Trave Acciaio 122a-123a	0.00 %	9.110	200	100.00 %	11.32	200	7.385	200
Trave Acciaio 123a-145a	0.00 %	4.003	200	100.00 %	46.35	200	-	-
Trave Acciaio 122a-145a	0.00 %	14.924	200	100.00 %	18.31	200	10.282	200
Trave Acciaio 121a-122a	0.00 %	3.686	200	100.00 %	18.32	200	3.413	200
Trave Acciaio 19-64a	0.00 %	4.282	200	0.00 %	9.19	200	-	-
Trave Acciaio 96a-122a	0.00 %	4.159	200	100.00 %	18.26	200	4.268	200
Trave Acciaio 24-97a	0.00 %	2.754	200	0.00 %	5.41	200	-	-
Trave Acciaio 96a-97a	25.00 %	5.943	200	100.00 %	13.79	200	5.992	200
Trave Acciaio 95a-96a	0.00 %	4.772	200	100.00 %	41.46	200	-	-
Trave Acciaio 75a-96a	100.00 %	4.251	200	0.00 %	15.67	200	3.547	200
Trave Acciaio 23-93a	100.00 %	13.158	200	100.00 %	26.00	200	-	-
Trave Acciaio 18-35a	100.00 %	8.279	200	0.00 %	27.06	200	-	-
Trave Acciaio 94a-95a	100.00 %	4.829	200	0.00 %	23.37	200	-	-
Trave Acciaio 74a-95a	75.00 %	4.790	200	0.00 %	12.79	200	-	-
Trave Acciaio 145a-156a	100.00 %	3.982	200	100.00 %	9.47	200	-	-
Trave Acciaio 121a-156a	25.00 %	10.898	200	100.00 %	17.87	200	-	-
Trave Acciaio 95a-121a	0.00 %	5.315	200	100.00 %	15.92	200	-	-
Trave Acciaio 120a-121a	100.00 %	3.647	200	0.00 %	10.87	200	3.330	200
Trave Acciaio 73a-94a	100.00 %	4.449	200	0.00 %	9.58	200	-	-
Trave Acciaio 93a-94a	100.00 %	16.018	200	0.00 %	39.36	200	-	-
Trave Acciaio 119a-148a	0.00 %	8.513	200	100.00 %	40.34	200	-	-
Trave Acciaio 120a-148a	0.00 %	9.374	200	0.00 %	14.68	200	-	-
Trave Acciaio 94a-120a	0.00 %	4.364	200	100.00 %	7.65	200	-	-
Trave Acciaio 119a-120a	0.00 %	1.585	200	0.00 %	3.36	200	1.830	200
Trave Acciaio 88a-27	100.00 %	12.996	200	100.00 %	60.33	200	3.552	200
Trave Acciaio 23-88a	0.00 %	10.197	200	0.00 %	48.30	200	3.828	200
Trave Acciaio 23-88a	0.00 %	11.291	200	100.00 %	45.63	200	3.301	200
Trave Acciaio 65a-23	100.00 %	7.005	200	100.00 %	30.90	200	2.576	200
Trave Acciaio 18-65a	0.00 %	9.932	200	0.00 %	37.27	200	-	-
Trave Acciaio 18-65a	0.00 %	6.794	200	100.00 %	23.85	200	2.780	200
Trave Acciaio 33a-19	100.00 %	16.376	200	0.00 %	66.94	200	2.556	200
Trave Acciaio 18-33a	0.00 %	17.987	200	100.00 %	117.86	200	-	-
Trave Acciaio 18-33a	0.00 %	6.949	200	0.00 %	32.54	200	2.123	200
Trave Acciaio 77a-24	100.00 %	9.117	200	0.00 %	85.74	200	2.022	200
Trave Acciaio 19-77a	0.00 %	9.055	200	100.00 %	129.89	200	-	-
Trave Acciaio 19-77a	0.00 %	11.991	200	100.00 %	88.73	200	1.880	200
Trave Acciaio 141a-33	0.00 %	7.563	200	0.00 %	100.41	200	-	-
Trave Acciaio 24-141a	100.00 %	7.313	200	100.00 %	76.89	200	2.215	200
Trave Acciaio 24-141a	0.00 %	8.643	200	0.00 %	89.52	200	-	-
Trave Acciaio 150a-33	100.00 %	9.440	200	100.00 %	85.50	200	-	-

Accelerazioni Sismiche di Collasso su Beam in Acciaio

Id _{Elm}	FLESSIONE			TAGLIO			INSTABILITÀ	
	%LLI [%]	PGA _{PF} [g]	PGA _C /PGA _D [%]	%LLI [%]	PGA _T [g]	PGA _C /PGA _D [%]	PGA _{Inst} [g]	PGA _C /PGA _D [%]
Trave Acciaio 27-150a	0.00 %	8.993	200	0.00 %	62.94	200	1.667	200
Trave Acciaio 27-150a	100.00 %	8.216	200	100.00 %	71.99	200	-	-
Trave Acciaio 64a-76a	100.00 %	7.050	200	0.00 %	18.87	200	-	-
Trave Acciaio 75a-76a	0.00 %	7.855	200	100.00 %	12.27	200	-	-
Trave Acciaio 23-73a	0.00 %	3.530	200	0.00 %	10.91	200	-	-
Trave Acciaio 18-73a	0.00 %	3.607	200	0.00 %	11.28	200	-	-
Trave Acciaio 74a-75a	0.00 %	4.511	200	100.00 %	28.43	200	-	-
Trave Acciaio 64a-75a	100.00 %	11.142	200	0.00 %	19.53	200	8.871	200
Trave Acciaio 73a-74a	100.00 %	4.515	200	0.00 %	19.08	200	-	-
Trave Acciaio 35a-74a	100.00 %	10.402	200	0.00 %	30.34	200	-	-

LEGENDA:

- Id_{Elm}** Identificativo dell'elemento strutturale.
- %LLI** Posizione della sezione per la quale si registra la minima PGA, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione dell'elemento (LLI), a partire dal suo estremo iniziale (0% = estremo iniziale, 100% = estremo finale).
- PGA_{PF}** Accelerazione sismica di collasso per PRESSOFLESSIONE. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k + \sum(\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$.
- PGA_C/PGA_D** Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = S_S · S_T · a_g/g). [200] = PGA_C > 2 · PGA_D.
- PGA_T** Accelerazione sismica di collasso per TAGLIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k + \sum(\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$.
- PGA_{Inst}** Accelerazione sismica di collasso per INSTABILITÀ.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI

Id _{Nd}	Accelerazioni Sismiche di Collasso sui Nodi	
	PGA _{Conf}	PGA _C /PGA _D [%]
Nodo 9	0.538	200
Nodo 10	0.916	200
Nodo 18	0.358	200
Nodo 19	0.401	200
Nodo 20	0.652	200
Nodo 22	0.282	183
Nodo 24	0.259	168
Nodo 25	0.272	176
Nodo 27	0.512	200
Nodo 29	0.392	200
Nodo 45	0.509	200
Nodo 52	0.210	136
Nodo 58	0.327	200
Nodo 63	0.576	200
Nodo 64	0.199	129
Nodo 66	0.221	143
Nodo 69	0.591	200
Nodo 70	0.842	200
Nodo 105	0.375	200
Nodo 109	0.446	200
Nodo 112	0.364	200
Nodo 113	0.671	200
Nodo 120	0.319	200
Nodo 122	0.535	200
Nodo 131	0.569	200
Nodo 214	2.225	200
Nodo 297	0.283	183
Nodo 300	0.259	168
Nodo 406	1.139	200
Nodo 414	0.711	200
Nodo 424	0.372	200
Nodo 486	0.271	175
Nodo 487	0.175	113
Nodo 489	1.193	200

LEGENDA:

- Id_{Nd}** Identificativo del nodo strutturale su cui viene eseguita la verifica a confinamento.
- PGA_{Conf}** Accelerazione sismica di collasso per ROTTURA a confinamento del Nodo. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k + \sum(\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$
- PGA_C/PGA_D** Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = S_S · S_T · a_g/g). [200] = PGA_C > 2 · PGA_D.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE

Id _{Elm}	Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite	
	PGA _{Ql}	PGA _C /PGA _D [%]
Fondazione		
Trave 45-46	2.698	200
Trave 34-43	2.515	200
Trave P4-16	3.239	200
Trave 1-13	3.924	200
Trave 2-3	3.169	200
Trave 19-3d	0.526	200
Trave 27-4d	0.628	200
Trave 29-30	2.126	200
Trave 28-29	1.558	200
Trave P15-P16	3.017	200
Trave 36-46	2.190	200

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Carico Limite

Id _{Elm}	PGA _{QI}	PGA _C /PGA _D	
		[%]	
Trave 15-2d	0.770		200
Trave 3-1c	3.314		200
Trave 43-44	2.526		200
Trave 26-34	2.432		200
Trave 16-22	3.268		200
Trave P1-2	2.219		200
Trave 36-37	0.922		200
Trave 44-45	2.852		200
Trave 7-15	3.514		200
Trave 49-P19	3.796		200
Trave 41-49	1.504		200
Trave P12-31	4.908		200
Trave P22-51	1.958		200
Trave 51-52	2.081		200
Trave 38-41	1.440		200
Trave P16-38	1.364		200
Trave 22-25	1.311		200
Trave 25-26	1.141		200
Trave 5-6	0.933		200
Trave 5-12	2.167		200
Trave 11-12	0.639		200
Trave 30-31	1.488		200
Trave 37-P15	2.898		200
Trave 23-27	2.850		200
Trave 18-19	2.392		200
Trave 18-23	2.656		200
Trave P3-5	0.368		200
Trave 1d-P3	1.693		200
Trave 6-7	1.795		200
Trave 1-P1	3.079		200
Trave 13-P4	1.514		200
Plinto 17	1.335		200
Plinto 33	1.030		200
Plinto 24	1.126		200
Plinto 20	0.905		200
Plinto 21	1.047		200
Plinto 40	2.513		200
Plinto 14	1.043		200
Platea 1	2.968		200
Platea 2	4.170		200
Platea 3	2.403		200
Piano seminterrato			
Trave 52-P25	1.364		200
Trave P24-P25	1.828		200
Trave 51-P24	1.074		200
Trave 50-P22	1.600		200
Trave P21-50	2.868		200
Trave P17-50	2.644		200

LEGENDA:

- Id_{Elm}** Identificativo dell'elemento strutturale.
- PGA_{QI}** Accelerazione sismica di collasso per CAPACITA' LIMITE del TERRENO di FONDAZIONE. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazione sismica $[G_k + \sum_i(\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$.
- PGA_C/PGA_D** Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = S_S·S_T·a_g/g). [200] = PGA_C > 2·PGA_D.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER MURI

Id _{Mu}	Accelerazioni Sismiche di Collasso per Muri							
	PGA _{NP}	PGA _C /PGA _D	PGA _{FP}	PGA _C /PGA _D	PGA _{TNP}	PGA _C /PGA _D	PGA _{DF}	PGA _C /PGA _D
		[%]		[%]		[%]		[%]
Piano terra								
Maschio 1	0.309	200	0.222	144	0.309	200	0.408	200
Maschio 2	0.309	200	0.270	175	0.309	200	0.408	200
Maschio 3	0.309	200	0.221	143	0.309	200	0.408	200
Maschio 4	0.309	200	0.309	200	0.309	200	0.408	200
Maschio 5	0.309	200	0.309	200	0.309	200	0.408	200
Maschio 7	0.309	200	0.309	200	0.309	200	0.408	200
Maschio 6	0.309	200	0.309	200	0.309	200	0.408	200
Maschio 9	0.309	200	0.309	200	0.309	200	0.408	200
Maschio 8	0.309	200	0.309	200	0.309	200	0.408	200
Maschio 10	0.309	200	0.309	200	0.309	200	0.408	200

LEGENDA:

- Id_{Mu}** Identificativo del maschio murario.
- PGA_{NP}** Accelerazione sismica di collasso minima per PRESSOFLESSIONE NEL PIANO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazioni sismica $[G_k + \sum_i(\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{NP} >= 1000.
- PGA_{FP}** Accelerazione sismica di collasso minima per PRESSOFLESSIONE FUORI PIANO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazioni sismica $[G_k + \sum_i(\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{FP} >= 1000.
- PGA_{TNP}** Accelerazione sismica di collasso minima per TAGLIO NEL PIANO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazioni sismica $[G_k + \sum_i(\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{TNP} >= 1000.
- PGA_{DF}** Accelerazione sismica di collasso minima per DEFORMAZIONE ULTIMA DEL MASCHIO. [0] = l'elemento risulta non verificato già per i carichi verticali presenti nella combinazioni sismica $[G_k + \sum_i(\psi_{2,i} \cdot Q_{k,i})]$. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{DF} >= 1000.
- PGA_C/PGA_D** Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = S_S·S_T·a_g/g). [200] = PGA_C > 2·PGA_D.

ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO

Accelerazioni Sismiche di Collasso per Spostamenti Interpiano

IdPiano	SLD		SLO	
	PGA _{Int}	PGA _C /PGA _D [%]	PGA _{Int}	PGA _C /PGA _D [%]
Fondazione				
Piano seminterrato				
Piano seminterrato	0.746	200	0.402	200
Piano terra				
Piano terra	0.386	200	0.223	200
Copertura				
Copertura	NS	200	NS	200

LEGENDA:

IdPiano Identificativo del livello o piano.

PGA_{Int} Accelerazione sismica di collasso minima per SPOSTAMENTO D'INTERPIANO. [NS] = Non significativo per valori di PGA_{Int} >= 1000.

PGA_C/PGA_D Rapporto tra la PGA di "capacità" (PGA_C) dell'elemento e quella di "domanda" (PGA_D = S_s·S_r·a_g/g). [200] = PGA_C > 2·PGA_D.

Pareti - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	2
Pareti - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	6
SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	13
SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	14
Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	15
Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	16
PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)	pag.	16
EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)	pag.	17
PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)	pag.	17
PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI	pag.	17
MURI - VERIFICHE MASCHI - PRESSOFLESSIONE FUORI PIANO (Elevazione)	pag.	17
MURI - VERIFICHE MASCHI - PRESSOFLESSIONE NEL PIANO (Elevazione)	pag.	18
MURI - VERIFICHE MASCHI - TAGLIO NEL PIANO (Elevazione)	pag.	19
MURI - VERIFICHE FASCE - PRESSOFLESSIONE NEL PIANO (Elevazione)	pag.	19
MURI - VERIFICHE FASCE - TAGLIO NEL PIANO (Elevazione)	pag.	20
MURI - VERIFICHE SNELLEZZA (Elevazione)	pag.	20
PLACCAGGIO CON FRP PER FLESSIONE - DATI DI VERIFICA	pag.	20
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	21
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	27
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)	pag.	39
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)	pag.	47
TRAVI - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)	pag.	59
TRAVI - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)	pag.	66
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	78
PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)	pag.	87
Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)	pag.	91
Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)	pag.	92
PLINTI - SOLLECITAZIONI E VERIFICHE ALLO SLU (Fondazione)	pag.	92
PLINTI - SOLLECITAZIONI E VERIFICHE ALLO SLD (Fondazione)	pag.	93
VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)	pag.	93
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM E SHELL	pag.	95
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SU BEAM IN ACCIAIO	pag.	101
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO SUI NODI	pag.	103
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER CARICO LIMITE	pag.	103
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER MURI	pag.	104
ACCELERAZIONI SISMICHE DI COLLASSO PER SPOSTAMENTI INTERPIANO	pag.	104